チェックリストの内容は、政令・関連技術的助言の改正等に応じて、適時修正される。

審査マニュアル(ルート3用) 構造種別:S造

確認申請受付番号	
建築物の名称	
構造計算適合性判定受付番号	
建築物の番号	

審査

Ì	[の経過		
	判定受付日(¥ 達日)	川定用提出図書等の到	平成 年 月 日
	判定用提出	確認日	平成 年 月 日
	図書等の確認	補正を求めたときは、 その概要	
	申請者からのヒ	:アリング	□ 実施 平成 年 月 日 □ 実施せず
	審査に従事した	:判定員数	口3人以上 口2人 口1人
		通知日(1回目)	平成 年 月 日
		申請書等の補正	□無 [補正期限] 平成 年 月 日□有 [到達日] 平成 年 月 日
		追加説明書の提出	□無 [補正期限] 平成 年 月 日□有 [到達日] 平成 年 月 日
		その他の通知事項	□無 [概要] □有
	判定すること ができない旨	備考	
	の通知書	通知日(2回目)	平成 年 月 日
		申請書等の補正	□無 [補正期限] 平成 年 月 日□有 [到達日] 平成 年 月 日
		追加説明書の提出	□無 [補正期限] 平成 年 月 日□有 [到達日] 平成 年 月 日
		その他の通知事項	□無 [概要]□有
		備考	
	専門家委員から	の意見聴取	□ 実施 平成 年 月 日 □ 実施せず

審査の結果

判定結果	□ 適正と判断 □ 適正とは判断できない その理由 □ 諸数値の設定、モデル化、解析法・算定式等の適用、演算過程が適正に行われていない。 □ 建築物の計画が認定プログラムの適用範囲外である。 □ 計算した結果が提出を受けた構造計算書と一致しない。 □ 図書又は図書相互における不整合がある。 □ 上記以外の理由 ()
判定の所見	

以下の表中、	記載頁の欄に記入る	する図書名	の略称は次による。
--------	-----------	-------	-----------

図書名の略記 ①:、	② ·	3.	4):
	·	· •·	·

1. 構造全般に関する審査項目

施行規則第1条の3 表一 関係

他们規則第1条の3	See Not No.	判定結果		
チェック項目	審査・判定事項	記載 百 審査・判定の経過	判定	法令の概要
特記仕様の記載	工事実施に必要な特記仕様が漏れなく記載されているか。特に、 ・溶接継ぎ目と溶接材料に関する事項 ・高カボルト接合に関する事項 ・コンクリート強度管理に関する事項 ・鉄筋の圧接管理に関する事項 ・ボーリング調査におけるGL(KBM)と設計GLの位置関係 ・鉄筋に対するコンクリートのかぶり厚	□特に問題なし □不適切な箇所あり→		令 79 条 [鉄筋のかぶり厚さ] 1項 コンクリートに対するかぶり厚さ 直接土に接する壁、柱、床、梁、布基礎の立ち上がり部分≧4cm 基礎(布基礎の立ち上がり部分以外)≧6cm←捨てコンの部分を除いた厚さ
1寸 66 1上 1水 Vノ 66 年以	・鉄筋に対するコンクリートのかぶり厚 審査の要点: ①特記仕様書」=「この部分はこういう方法で作れ」という施主の指示を特記仕様といい、それを記載した書類が特記仕様書。 構造図は全てが特記仕様書である。工事方法に関する特記仕様の例;「鉄骨工事は日本建築学会鉄骨工事標準仕様書 JASS6 による。」 工事方法の特記仕様は、ほとんどが構造図の冒頭付近にまとめて書かれる。 ②法律の要求する(もっと積極的にいうと、「施主が要求する」)とおりの構造安全性をもつ建物が完成するのに必要な指示が大きな漏れなく特記されているか。			
	構造耐力上主要な部分である部材の位置、寸法、構造方法及び 材料の種別、開口部の位置、形状及び寸法が、記載され(、それ らが意匠図と整合し)ているか。特に、通り心、柱心、杭心の位置 関係。	□特に問題なし		令 38 条 [基礎] 1 項 荷重・外力を安全に地盤に伝達し、地盤の沈下または変形に対し構造耐力上安全なもの。 2 項 異種構造の基礎の併用は禁止。 3 項 基礎の構造は大臣の定める基準による。→基礎 [平 12 告 1347]又は免震構造 [平 12 告 2009 第 3]によること。こ
基礎伏図	狭義の基礎伏せ図は、基礎プーチングと柱の平面的位置関係をが、杭基礎の場合は、基礎伏せ図の他に、杭伏せ図が必要。 基礎伏図、杭伏せ図審査の要点: ①全ての部材(基礎、基礎ばり、基礎小ばり、スラブ等)に名 ②通り心、柱心、梁心、杭心、床のレベルが明示されているこ ③エレベーターピット、貯水槽などの設備を設置するための材 図と矛盾しないこと、 ④杭地業の場合は、杭表面(拡底ぐいの場合、拡底部の表面)の離間距離を20cm以上とする)。	名前がついていること、 こと、 長々な配慮がこの伏せ図に表現されていること、ま	たそれが軸組	の場合、「高さ13m]又は「延べ床面積〉3000m²]の建物で、「最下階の作用荷重〉100kN/m²]では、基礎底部は良好な地盤に接地。 4項 2項と3項は大臣の定める構造計算(平12告1347号、平14告474号=特定畜舎等建築物の構造方法、平14告667号=テント倉庫建築物の構造方法)により構造耐力上の安全確認をすれば、適用除外。 5項 打撃、圧力又は振動により設ける杭は、打撃力等に対して構造耐力上安全なこと。 6項 木杭は常時水面下に設置(平屋の場合は、適用除外)。 平12告1347号 [建築物の基礎の構造方法及び構造計算の基準] 第1 基礎の構造 地盤の長期許容応力度 σa < 20kN/m² →基礎杭の基礎 20kN/m² ≤ σa →基礎杭の基礎。次た基礎またはべた基礎。30kN/m² ≤ σa →基礎杭の基礎。次た基礎または布基礎 上記の適用除外:非常に軽微な建物の基礎、門・塀等の基礎 2 基礎杭成、構造耐力上安全に基礎杭の上部を支えるように配置する。 二 木造の土台、組積造の壁、補強CB造の耐力壁の下には一体の基礎ばりを設ける。 三 基礎杭の構造は杭の種類に応じて下記による。 イ 場所打ちコンクリート杭: JIS A5337-1995に適合するもの ハ 遠心力鉄筋コンクリート杭: JIS A5310-1995に適合するもの ニ 鋼管杭:杭の板厚≧6mm かつ 杭径/100 3 べた基礎 ー 一体のRC造とする。但し書きで無筋コンクリート造にできる条件が規定されている。 ニ 木造の土台、組積造の壁、補強CB造の耐力壁の下には連続した立ち上がり部分を設ける。
				三 立ち上がり部分の地上部分高さ≧30cm、厚さ≧12cm、基礎底盤の厚さ≧12cm。 四 根入れ深さ≧12cm&凍結深度、または雨水等の影響を受けない密実で良好な地盤に接地 五 RC造の場合のべた基礎の構造 イ 立ち上がり部分の主筋の配置:D13 以上の異形鉄筋を、立ち上がり部分上端と下部底盤に各1本以上。かつ補強筋と緊結。 □ 立ち上がり部分に配置する補強筋: φ9mm 以上、ピッチ≦30cm

	構造耐力上主要な部分である部材の位置、寸法、構造方法及び 材料の種別、開口部の位置、形状及び寸法が、記載され(、それ らが意匠図と整合し)ているか。特に、通り心、柱心の位置関係、 筋かいの位置。		□特に問題なし □不適切な箇所あり→	
各階床伏図	床伏図審査の要点: ①全階の伏せ図が作成されており、かつ全ての構造部材(柱、) ラブなど)に名前がついていること。 ②通り心、柱心、梁心、床のレベル差が明示されていること、	間柱、粱	な、小梁、筋かい、床面ブレース、デッキプレー	- ト床ス
	③梁、小梁などの位置が意匠図と矛盾しないこと、 ④図法の明示(見下げ図か見上げ図か。両図法が混在する場合け加える。)、 ⑤階段の位置、ES、PSなどの床開口の位置、吹き抜けの位	,,		
	いること。 ⑥デッキプレート+コンクリート床の場合は、デッキプレート	伏せ図を	き書く場合がある。	_
	構造耐力上主要な部分である部材の位置、寸法、構造方法及び 材料の種別、開口部の位置、形状及び寸法が、記載され(、それ らが意匠図と整合し)ているか。		□特に問題なし □不適切な箇所あり→	
小屋伏図	小屋とは、屋根構造のこと。鉄骨造の小屋を構成する部材は、木屋根面ブレースなど。切り妻屋根などにおいては、屋根裾の広がその場合は、小屋伏せ図の他につなぎ材伏せ図を書くことがあい屋伏せ図審査の要点: ①床伏せ図と同様な審査をすること、その他に②採光窓など特殊な設備の有無を確かめること。 ③桁面、妻面などが受ける風圧を処理する構造(耐風ばりなど)面ブレースなど)などが有効に配置されていることを確かめる。	がり防止 る。 、地震	のために、小屋の下部につなぎ材を設けること	がある。
	構造耐力上主要な部分である部材の位置、寸法、構造方法及び 材料の種別、形状及び寸法が、記載され(、それらが意匠図と整 合し)ているか。		□特に問題なし □不適切な箇所あり→	
軸組図	軸組図審査の要点: ①全ての方向、全ての構面について、作成されていること、②伏せ図と矛盾しないこと、 ③間柱などの二次構造部材と主架構との関係が明示されている	こと。		
構造詳細図	接合部は、スチフナー等を配置し、応力を有効に伝達できる詳細となっているか。また、応力の過度な集中を生じない詳細となっているか。 柱脚の詳細は、平 12 国交告 1456 号の基準を満たすか。接合部詳細で、溶接接合、高力ボルト等のボルト接合が施工可能な形状、寸法か。		□特に問題なし □不適切な箇所あり→	
	審査の要点: ①スチフナー、添え板のボルト孔の"へりあき、はしあき"は ②溶接仕様は適切か。現場溶接の場合、溶接の作業の観点から ③施工困難な接合部仕様はないか。高力ボルト・ボルトは締め 接合の詳細は、特記仕様書に記載してあることもあるので、そ	溶接可能 付ける作	業空間があるか。	
部材断面リスト	構造耐力上主要な部分である部材の断面形状が記載され、意匠図との矛盾はないか。		□特に問題なし □不適切な箇所あり→	
				<u>. </u>

二 底盤の幅の規定は、次表による。基礎杭を用いた構造の場合は、適用除外。

	木造、S造等の平屋	木造、S造等の2階建て	その他の構造
$30 \le \sigma$ a $< 50 \text{ kN/m}^2$	30 cm	45 cm	60 cm
50≦ σ a <70	24 cm	36 cm	45 cm
70≦ σ a	18 cm	24 cm	30 cm

σa: 地盤の長期許容応力度

三 RC造で底盤の幅>24cm の場合、底盤に補強筋 [径 9mm 以上]を、[ピッチ≦30cm]で配置し、底盤両端部に配置し た径 9mm 以上の鉄筋と緊結する。

第2 構造計算の基準

- 一 建築物、敷地、地盤その他の基礎に影響を与えるものの実況に応じて、土圧、水圧その他の荷重及び外力を採用 し、令82条第一号から第三号までに定める構造計算を行う。
- 二 前号の構造計算を行うにあたり、自重による沈下その他の地盤の変形等を考慮して建築物又は建築物の部分に有 害な損傷、変形及び沈下が生じないことを確かめる。

令 66条 [柱の脚部]

鉄骨造の柱の脚部は大臣の定める基準(平 12 建告 1456 号)に従って基礎に緊結する。滑節構造は適用除外。

平 12 建告 1456 号 [鉄骨造の柱の脚部を基礎に緊結する構造方法の基準]

鉄骨造の柱の脚部は、次のいずれかによる構造方法で基礎に緊結する。ただし、許容応力度等計算、保有水平耐力計算を 行った場合は適用除外。

- 一 露出形式柱脚は下記により基礎に緊結すること。ただし、許容応力度計算を行った場合、「イ、ニ、ホ及びへ」は適用除
- イ アンカーボルトの配置:柱の中心に対して均等。
- ロ アンカーボルトには、座金+[ナット部分の溶接、ダブルナット等戻り止め]を付す。
- ハ アンカーボルトの基礎への定着長さ≧径の20倍、かつ先端にフック又は定着金物。
- 又は、アンカーボルトの付着力を考慮して抜けだし、コンクリートの破壊が生じないことを確認。
- ニ [アンカーボルト全断面積]/[柱最下端の断面積]≥20%
- ホ ベースプレートの厚≥1.3x アンカーボルト径
- へ アンカーボルト孔径≦[アンカーボルト径]+5mm、 アンカーボルトの縁端距離が次表を満たすこと。

アンカーボルト径 ϕ	せん断縁又は手動ガス切断縁の	圧延縁、自動ガス切断縁、のこ引き縁
(mm)	場合	又は機械仕上げ縁等の場合
<i>φ</i> ≦10	18 mm	16 mm
10< <i>φ</i> ≦12	22 mm	18 mm
12< <i>φ</i> ≦16	28 mm	22 mm
16< <i>φ</i> ≦20	34 mm	26 mm
20< φ ≦22	38 mm	28 mm
22< φ ≦24	44 mm	32 mm
24< <i>φ</i> ≦27	49 mm	36 mm
27< φ ≦30	54 mm	40 mm
30 < ϕ	$9\phi/5$ mm	$4\phi/3$ mm

二 根巻き形式柱脚

- イ [根巻き部分の高さ] ≧ 2.5x[柱幅の大きい方]
- ロ 根巻き部分の主筋(立上り主筋)は4本以上で、その先端にフックを設ける。立上り主筋の定着長さは次表の値以上。 まだ」 えのは美力を表慮し 下記し日笠い しの中美が田を破れぬと 担合は第四股份

/ににし、ての刊有力を考慮し、下記	Cと回寺以上の正有効果を唯かの/L	こ場合は週用味外。
定着位置	異形鉄筋	丸鋼
		ì

定着位置	異形鉄筋	丸鋼
根巻き部分	25x φ	35 x ϕ
基礎	40 x ϕ	50 x ϕ

φ:立上り主筋の径

ハ 根巻き部分に令77条二号と三号に規定する帯筋を配置。

令77条二号と三号

- 二号:主筋は帯筋と緊結。
- 三号:帯筋径φ≧6mm、ピッチ≦15cm[基礎梁から柱の小径の2倍以下の部分は、10cm] & 15x[最も細い主筋の径]

三 埋込み形式柱脚

- イ 柱の埋込み深さ≥2x[柱の幅の大きい方]
- ロ 側柱と隅柱の柱脚の場合、径 9mm 以上のU字形の補強筋等で補強。
- ハ 埋込み部分の鉄骨に対するコンクリートのかぶり厚≧鉄骨の柱幅

部材断面リスト審査の要点: ただし、令82条一号~三号の構造計算(許容応力度計算)を行った場合は適用除外。 ①伏せ図上にある部材が、全て漏れなくリストアップされているか。 平 12 建告 1464 号「鉄骨造の継手又は仕口の構造方法] 67条2項に基づき定める継手又は仕口の構造方法の基準 一 高力ボルト、ボルト又はリベット(ボルト等) イ ボルト等の縁端距離は次表(省略:前頁の平12建告1456号の表と同じ)による。 ただし、82条一号~三号の構造計算(許容応力度計算)を行った場合は適用除外。 ロ 高力ボルト摩擦接合部の摩擦面は次の(1)又は(2)による。 ただし、92 条の2(高力ボルト接合)に規定する許容せん断応力度を滑り係数に応じて低減して構造 計算 する場合、摩擦面に溶融亜鉛メッキ等を施すことができる。 (1)炭素鋼:黒皮等を除去した後に自然放置し表面に赤錆発生の状態、又は、ショットブラスト、グリッドブ ラスト等で上記と同等以上の滑り係数を有する状態 (2)ステンレス鋼:無機ステンレス粉末入塗料塗装処理、ステンレス粉末プラズマ溶射処理等で(1)と同等 以上の滑り係数を有する状態 二 溶接 イ 溶接部のずれ等 溶接部に、割れ、内部欠陥等の構造耐力上支障となる欠陥が無いものとする。 (1)柱梁仕口のダイヤフラムとフランジのずれ 図で表現! ただし書き: 当該部分の耐力以上に補強した場合、適用除外。 (2)突合せ継手の食い違い 図で表現! ただし書き: 当該部分の耐力以上に補強した場合、適用除外。 (3)0.3mm を超えるアンダーカットは不可。ただし、アンダーカット長さの総和が溶接部全長の 10%以下で、 その断面が鋭角的でない場合はアンダーカット深さ≦1mmを許容。 口 溶接材料 次表に定める溶着金属の性能を有する溶接材料を用いる。 溶接される鋼材 溶着金属としての性能 400N 級炭素鋼 降伏点又は 0.2%耐力 235N/mm² 以上 引張強さ 400N/mm² 以上 325N/mm² 以上 490N 級炭素鋼 降伏点又は 0.2%耐力 490N/mm² 以上 引張強さ 355N/mm² 以上 520N 級炭素鋼 降伏点又は 0.2%耐力 引張強さ 520N/mm² 以上 235N 級ステンレス鋼 520N/mm² 以上 引張強さ 325N 級ステンレス鋼 引張強さ 690N/mm² 以上 打ち込み杭地業の場合、確実な杭耐力確保の方法について記載 □杭地業名→ があるか。 打ち込み杭地業か ロYES ロNO YES の場合、確実な杭耐力確保の方法について 記載が 口ある 口ない 以下の点が明記されているか。 口適切な記載あり ・溶接管理(試験検査方法を含む) □適切な記載なし→ 施工方法等計画書 ・高力ボルト接合の施工管理 ・コンクリート強度試験方法、調合及び養生方法 ・型枠の取り外し時期及び方法 審査の要点: このような名称の文書は通常存在しない。これに関する情報は、構造図の冒頭部にある工事に関する特記仕様書の中にあるの で、探し出して内容をチェックする。「適切な記載あり」とは、溶接の品質管理、高力ボルトの締め付けトルク管理などについ て具体的で明確な指示が書かれていることをいう。

H19 告 835 号別表 関係

2. 構造計算概要書等関係

		判定結果				
チェック項目	審査・判定事項	記載	審査・判定の経過	判定	法令の概要	
	1) 第3号の2様式に準じて、要求されている全ての情報が漏れなく記載されていることを確認するとともに、構造設計の全体概要を把握する。		□特に問題なし □欠落項目あり→			
	2) 保有水平耐力計算ルートの選択が可能な高さか(令 81 条)。		□ルート選択可 建物高さ→ ≦60m		H19 技助 1335 号第 1.2 適用する構造計算ルートは建物毎に判断する。全ての階に同一の構造計算ルートを適用する。	
	3) 塔状比は4を超えるか。		□塔状比≦4 □塔状比>4			
	4) 計算プログラム使用の場合、名称と大臣認定の有無を確認する。		使用計算プログラム、Ver.→ 大臣認定取得: □なし □有り→			
	5) 荷重・外力に関する特殊な扱いがあるか。		□該当なし □該当あり→			
	6) 柱に冷間成形角形鋼管を用いているか。		□該当なし □該当あり □BCP □BCR □左記以外(STKRなど)→			
	7) 柱脚の形式はなにか。		□露出型 □根巻き型 □埋込型			
	8) [地階を除く階数≥4]又は[高さ>20m]の建物で、高さ 2m を超える屋上突出物、屋外階段等があるか。		高さ2mを超える屋上突出物 口あり 口なし 屋外階段 口あり 口なし			
144 vil. = 1 Amb 197	9)建物の外壁から2mを超えて突出する片持ちバルコニー等があるか。		2m を超えて突出する片持ちバルコニー等 口あり 口なし			
2-1. 構造計算概 要書	10) 令 73 条(鉄筋の継手及び定着)、令 77 条二号~六号(柱の 構造)、令 78 条(梁の構造)の仕様規定適用除外の対応がある か。		□該当なし □該当あり→		令 73 条 [鉄筋の継手及び定着] 1項 鉄筋の末端:フックを設けコンクリートに定着 ただし、「柱及び梁(基礎梁以外)の出隅部分、煙突」以外の部分の異形鉄筋:端部にフックは不要。	
	構造計算概要書は、自分が行った構造設計という行為の概要を確認審査あるいは適合判定審査に携わる建築主事等に対して、する文書でもある。この要点とは、建築主事等がより強い関心2)から10)までの事項は、そのような要点の主なものであるこれらが漏れなく概要書に記載されていれば、構造設計の概要とができる。概要書に詳細な記載があるからといって、それを鵜呑みにしてをしなければならない。概要書に十分な記載がなくても、不適合と判定することはでき逐条的に調べ、構造計算の概要を少しずつ把握しながら審査をけられない。	建築基 を持っ 。 把握が はなら ない。	準法令の要求に関してどう対処したか、その要点 て審査するポイントのことである。「審査判定事 早くなるので、多くの場合、スムーズに審査を進 ない。必ず以下に出てくるチェックリストによっ 書いてなければ、審査する者が法規定への抵触の ことになる。このような場合、審査時間が長引く	を説明のこな確認を無いるでででである。		
2-2 構造計算チェ ックリスト	1) 一貫構造計算プログラムの場合、チェックリストに入力データリストの添付を確認し、チェックリスト記載内容を入力データリストと照合してプログラムの適用に関する問題の有無を審査する。		チェックリスト添付:□あり □なし 入力データリスト添付:□あり □なし プログラム適用に関する問題点: □なし □あり→			
	審査の要点: 電算出力のどこかに警告メッセージ、エラーメッセージが出る場合があるので、それについての設計者のコメントも参照して、 プログラムの適用に関する問題の有無を審査する。					
2-3 使用構造材	1) 構造耐力上主要な部分に使用する構造材料の全てについて、その種別、規格、使用部位が記載されているか。		□特に問題なし □問題あり→		令 64 条 [S 造の材料] 1 項 構造耐力上主要な部分の材料:炭素鋼、ステンレス鋼、又は鋳鉄	
料一覧	審査の要点: ①使用する構造材料が全て網羅されているかどうかは、審査者 度ここへ戻ってチェックし直すことが必要。	にはわ	からない。審査途中に新しい材料が出てきたら、	その都	2 項 圧縮応力・接触応力以外の応力が存在する部分に鋳鉄の使用禁止。 平 12 建告 2464 号 [鋼材等・溶接部の許容応力度及び材料強度の基準強度]	

2) 使用構造材料一覧表の記載が、構造図に特記された使用材料、使用区分と整合しているか。また、これらは、一貫計算プログラムの出力と整合しているか。	□構造図と計算書の記載が一致している。 □不一致がある→		平 12 建告 2466 号 [高カボルトの基準張力・引張接合部の許容応力度と材料強度の基準強度] 法 37 条による大臣認定品の場合、下記のそれぞれの数値は認定の数値による。			
審査の要点: ①次の三つの構造材料リストを照合し、全て一致することを確認する (i) 構造図中の材料←→(ii) 構造計算書中の材料←→(iii) プログラ ②不整合の場合は、その材料名、使用箇所など、不整合の箇所を特定	ムに入力した材料	·	第1 基準張力 8T の高カボルト: 締付ボルト張カ=400 N/mm² 以上: 基準張カ=400 N/mm² 10T の高カボルト: 締付ボルト張カ=500 N/mm² 以上: 基準張カ=500 N/mm² 第2 引張接合部の長期許容引張り応力度: F8T=250 N/mm²、F10T=310 N/mm²、短期=1.5x 長期			
3) 許容応力度・材料強度が記載されているか。それらは法令(平 12 建告 2464 号、平 12 建告 2466 号、平 12 建告 1451 号)に従っ た数値か。異なる場合その根拠が記載されており、不適切なもの はないか。	□特に問題なし □不適切な記載あり→		第3 材料強度の基準強度:F8T=640 N/mm ² 、F10T=900 N/mm ² 平 12 建告 1451 号 [基準強度 240N/mm ² 超の炭素鋼ボルトの許容応力度・材料強度]			
審査の要点: ①設問のとおりチェックする。 ②法令によらない場合は、その根拠に不適切なものが含まれないこと含まれている場合は、その材料名、使用場所および不適切の理由を記		Tなものが	第1 せん断に対する許容応力度(令 90 条 短期=1.5x 長期) 240 <f≦180√3の場合 180√3<fの場合="" mm²="" n="" 長期="F/(1.5√3)<br">第2 せん断に対する材料強度:材料強度=1.5x 長期</f≦180√3の場合>			
4) 法令(法 37 条、平 12 建告 1446 号)で指定された材料を構造 上主要な部材に用いているか。使用している場合は、それに関す る上記許容応力度等の情報及び認定番号の記載があるか。	□大臣認定材料の使用なし □認定材料使用あり→認定No.		法 37 条 [建築材料の品質] 建物の基礎、主要構造部等に使用する建築材料 (上記の「等」の範囲は、令 144 条の 3(安全上、防火上又は衛生上重要である建築物の部分)で規定している)			
審査の要点: ①法令に指定されていない材料が使用されている場合、その材料名、 ②大臣認定書の写しの添付を確認する。別添の添付がない場合は、そ		一号 品質が大臣の指定する JIS 又は JAS(平 12 建告 1446 号)に適合するもの 二号 一号の材料の他、大臣が定める品質の技術的基準に適合するものとの大臣認定を受けた材料				
5) 大臣認定品の場合、認定書の写し(別添含む)が添付されているか。許容応力度・材料強度は認定の指定条件を満たすか。	認定書写しの添付:□あり □なし 使用の適切性:□適切 □不適切→		平 12 建告 1446 号 [主要構造部等に使用する建築材料とその適合すべき JIS・JAS・品質の基準] 第 1 法 37 条一号又は二号に該当する建築材料 一構造用鋼材及び鋳鋼 二高カボルト及びボルト 三構造用ケーブル、ワイヤーロープその他これらに類するもの			
審査の要点: 別添の中に、使用に関する特記事項が書かれている場合があるので、 使用条件を満たさない場合は、指定条件のうちのどの項目が満足しな		四鉄筋 五溶接材料(炭素鋼用、ステンレス鋼用) 六ターンバックル 七コンクリート ハコンクリートブロック 第 2 建築材料毎に、法 37 条一号の規定により大臣が指定した JIS と JAS の番号を記載している。 第 3 法 37 条二号の品質に関する技術的基準として、材料毎に品質基準(降伏点等の材料特性など)とその測定方法、検査項目と検査方法、品質管理項目等を定めている。				
6) 材料のヤング率の設定根拠は記載されているか。採用された 鋼材とコンクリートのせん断弾性係数はヤング係数との関係において適切か。	□一貫プログラムの自動設定 □使用材料毎の直接入力 鋼材のE→ N/mm² 鋼材の G→ N/mm 鉄筋のE→ N/mm² コンクリートのE→ N/mm² コンクリートの G→ N/mm² 準拠資料→□学会 RC 規準 □その他→	m²				
審査の要点: ①鋼材と鉄筋 E=2.05*10 ⁵ N/mm ² コンクリートはその約 1/10。 (RC 規準) コンクリート E=3.35x10 ⁴ x(r/24) ² x(Fc/60) ^{1/3} (目安;普N/mm ²) ②申請図書に記載がない場合、申請者に確認する。	────────────────────────────────────	\sim 2.6x10 4				

3. 令82条各号の規定関係

			判定結果		
チェック項目	審査·判定事項	記載頁	審査・判定の経過	判定	法令の概要
	1) 法 68 条の 26 に基づく大臣認定の構造方法、その他特殊な構造方法等が使用される場合、その認定番号、使用条件及び内容並びに大臣認定の範囲内使用を確認する。		構造方法等の名称→ 認定番号→ 使用方法:□認定範囲内 □範囲外→		
3-1 特別な調査研 究の結果等説明書	審査の要点: ①大臣認定を受けた構造方法を使っている場合は、大臣認定②露出柱脚工法、デッキプレート床工法に要求される構造計機関の評価を受け、それによって法令が要求する構造計算がて、第三者機関名及びそこが発行した証明書などの名称や番	算の方法 省略され	つ写しをみて、使用が適正かどうか審査する。 まなどについては、それが適切である旨の民間第 1る場合がある。そのような場合も、大臣認定に		
	2) 特別な調査・研究に基づき構造計算を行っている場合、その検討内容に不適切なものはないか。		特別な調査・研究の概要→ 特別な調査・研究の適切性; □特に問題なし □不適切→		

	令82条については、以下のことに関して特別な調査研究が許されて(1)地上階数4以上、高さ20m超の建物で、階の常時荷重の20算(平19国告594号第2三口)(2)地上階数4以上、高さ20m超の建物における高さ2m超の屋(3)(2)の構造計算における屋上突出物に作用する地震力(平19(4)外壁から2m超突出する片持ちバルコニー等の構造計算(平1(5)建築物の振動特性を表す数値(昭55建告1793号第2)(6)建築物が地震時に倒壊しないことの確認(平19国告594号第審査の要点: ①上記(1)、(2)及び(4)に関しては、技術的助言(平19技助1上安全であることを確かめることができる構造計算の方法」が例示	9%以上を負担する柱が架構の端部にある場合の構造 上突出物の構造計算(平 19 国告 594 号第 2 三ハ) 国告 594 号第 2 三ハ) 9 国告 594 号第 2 三ニ) 4 五) 3 3 5 号)の中に、「特別な調査研究に基づき構造耐		
	1) 法令(平 13 国告 1113 号)に則った地盤調査が行われているか。 審査の要点: ①告示に十種類の地盤調査方法があげられている。	地盤調査方法: □ボーリング調査 □標準貫入試験 □静的貫入試験 □ベーン試験 □土質試験 □物理探査 □平板載荷試験 □載荷試験 □〈い打ち試験 □引抜き試験		平 13 国告 1113 号[地盤・杭の許容応力度等と地盤調査方法]の関係部分 第1 地盤の許容応力度と杭の許容支持力を求めるための地盤調査方法は下記のもの。 ①ボーリング調査 ②標準貫入試験 ③静的貫入試験 ④ベーン試験 ⑤土質試験 ⑥物理探査 ⑦平板載荷試験 ⑧載荷試験 ⑨くい打ち試験 ⑩引抜き試験
	②通常は、ボーリング調査によって地層構成を調べ、標準貫入試験 2) 地層構成、支持地盤および建物位置(地下部分を含む)が記されているか。 審査の要点: ①ボーリング調査のGLと構造設計で想定するGLのレベル差が記②「根入れする地層→」には、「GL−9mの砂礫層」などと記入する	□基礎の根入れ深さなどが構造図に明示され、 図面間の不整合がない。 根入れする地層→ 載してあるか。		
	3) 地下水位が明記されているか。 審査の要点: ①地階を有しない建物で直接基礎の場合は、この項チェック不要。	・ 地階: 口あり 口なし ありの場合:地下水位→		
	4) 基礎工法(地盤改良を含む)の種別、位置、形状寸法および 使用材料の種別が記されているか。	基礎工法→		
3-2 基礎地盤説明	審査の要点: ①基礎は、支持形式によって直接基礎、杭基礎及び併用基礎の三つに大分類される。「基礎工法」というのはその下のレベルの分類名を指しているが、明解な分類法はないので、AIJ基礎構造設計指針などを調べ、できるだけ一般性のある分類名称を探し出して記入する。			
	5) 構造計算において用いた支持層の位置及び地盤調査の結果により設定した地盤の特性値(N値、柱状図など、地盤や杭の許容耐力を求めるのに必要なもの)が記されているか。	支持地盤選択の適切性: □特に問題なし □不適切→ 地盤や杭の許容耐力の設定: 情報取得;□十分 □不十分→		平 13 国告 1113 号[地盤杭の許容応力度等と地盤調査方法]の関係部分 第2 地盤の許容応力度 第3 セメント系固化材による改良地盤の改良体の許容応力度 第4 平板載荷試験又は載荷試験の結果により求める地盤の許容応力度(第2と第3によらない方法)
	審査の要点: ①地盤や杭の許容耐力を求めるのに必要なものが揃っているか。 ②最も重要な審査のポイントは以下の三つ。不適切の場合、その理 1)支持地盤が必要な強さを有し、十分な厚さをもつ。 2)地震時に液状化する層がある場合、その液状化によって建物が 3)地層が水平方向に傾斜している場合、傾斜角度が緩やかである	沈下するおそれがない。		 第5 基礎杭の許容支持力 二・支持ぐいの許容支持力 二:基礎ぐいの引抜き方向の許容支持力 第6 基礎杭の許容支持力(第5によらない方法) 二・基礎ぐいの許容支持力 二:基礎ぐいの引抜き方向の許容支持力 第7 地盤アンカーの引抜き方向の許容支持力 第8 くい体又は地盤アンカー体に用いる材料の許容応力度 二・場所打ちコンクリート杭のコンクリート 二・遠心力 RC 杭及び振動詰め RC 杭のコンクリート 三:外殻鋼管付きコンクリート杭のコンクリート 四:プレストレストコンクリート杭のコンクリート 五:遠心力高強度プレストレストコンクリート杭のコンクリート 六:一号から五号に拠らずくい体を用いた試験による場合のくい体のコンクリート 七:くい体又は地盤アンカー体に用いる緊張材(昭 58 建告 1320 号の第 18 による) 八:くい体又は地盤アンカー体に用いる鋼材等 2項 くい体に継ぎ手を設ける場合、継ぎ手の耐力、剛性及び靱性に応じて、くい体の材料の圧縮に対する許容応力度を低減。
3-3 略伏図	1) 各階の構造耐力上主要な部分である部材(接合部を含む)の 種別、名称、配置及び寸法、その他構造計算において用いた数 値との関係に関する情報(心ずれなど)が記載されているか。	□特に問題なし □不適切な箇所あり→		

	審査の要点:						
	①構造図ですでに審査済みであるので、審査は簡略でよい。						
	②構造図との間に重大な不整合がないことのみ確認する。 2) 特殊な荷重がある場合その作用位置が明記されているか。	□あり 特殊な荷重の名称→					
	 特殊な荷重とは、重量大な機械など、固定性の高い積載荷重を指す。 審査の要点:						
	①特殊な荷重があるかどうかは、審査者にはわからない。明記されて	こいない限り、特殊な荷重はない(/)として審査する。					
	1) 全構面について、全部材(接合部を含む)の種別、配置及び 寸法(長さ)、その他の構造計算において用いた数値との関係に 関する情報が記載されているか。	□特に問題なし □不適切な箇所あり→					
	審査の要点: ①構造図ですでに審査済みであるので、審査は簡略でよい。 ②構造図との間に重大な不整合がないことのみ確認する。						
	2) 建物の特殊形状(架構の折曲がり、陸立ち柱、梁の傾斜、セットバック、吹抜け等)が表記されているか。	架構の折れ曲がり;□なし □あり→ 陸立ち柱;□なし □あり→ 梁の傾斜;□なし □あり→ セットバック;□なし □あり→ 吹抜け;□なし □あり→ その他の不整形;□なし □あり→					
3-4 略軸組図	審査の要点: ①この項は、適不適の審査対象項目ではない。特殊な構造的形状の2 ②特殊形状を有する場合、その位置を記載する。 ③その他の不整形がある場合には、その形状の名称(例、雁行、平同						
	3) EXP.J がある場合、有効間隔の設定根拠が構造計算書など	□ 特に問題なし					
	に記載され、その内容に不適切なものはないか。	EXP.J 有効間隔→ 中地震動時隣棟との離間距離					
		;min→ max→ □ □不適切→					
	審査の要点: ① EXP. J の設計根拠データを探して所要の数値を記入する。中地震場合と離れる場合の双方)を吸収できる間隔・構造となっているからし、衝突するときは不適切→衝突とする。 ②情報が見あたらないときは、不適切→設計情報記載なしとする。						
	2) 部材断面について、構造図と計算書の出力は整合している か(鋼種、断面形状、寸法)。	□特に問題なし □不整合→					
3-5 部材断面表	審査の要点: ①構造図の断面リストと計算書の断面検定出力とを全部材断面につけ、照合漏れがないようにする。 ②照合すべきこと;全ての部材の断面形状、断面寸法、鋼種	いて照合する。照合した場所にはチェックマークをつ					
	3-6 荷重・外力計算書						
	1) 材料の単位重量の設定に不適切なものはないか。	□特に問題なし □不適切→					
3-6 (1) 固定荷重	審査の要点: 頻出材料の単位重量:普通コンクリート23kN/m³、鉄筋コンクリート その他の材料の単位重量は、AIJ荷重指針をみよ。						
(1) 固定彻里	2) 意匠図の仕上げ仕様と固定荷重の設定値は整合しているか。	□特に問題なし □不整合→					
	審査の要点: ①主要な仕上げについては、意匠図と構造計算書の仕様が一致する。	ことを確認すること。					
3-6	3) 積載荷重は意匠図の各部の使用用途に応じ、法令(令 85 条)に定められた数値か。否の場合、その設定根拠が示され、その内容に不適切なものはないか。	□法令に適合 □一部法令に規定のない数値を採用 □適切な根拠に基づいている □不適切→	令 8 1 ¹	5 条 [積載荷重] 頁 (単位:N 室の種類	J/m²) 床	用 大梁·柱· 基礎用	地震力用
	審査の要点:		7	(1) 住宅の居室、住宅以外の建物の寝室又は病	室 18		600
	①令85条3項に倉庫業を営む倉庫の積載荷重は実況による。ただし		I L	(2) 事務室	29		800
	注目すべき点は、その場合の「実況」が適切に捉えられているかど 合いの空間的時間的変化のこと。	うかである。積載荷重の実況とは、荷物の集中分散度		(3) 教室	23	00 2100	1100

		4) 特殊荷重(大規模な設備、塔屋その他の固定的積載荷重、補正荷重) はあるか。また、その数値及びその算出方法、並び	口該当なし 口あり;適切に積算されている		(4) 百貨店又は店舗の売り場 (5) 劇場、映画館、演芸場、観覧場、公会 固定	2900 第 2900		1300 1600			
		に荷重の位置に不適切な点はないか。	□あり:積算不適切→		堂、集会場等の客席・集会室			2100	-		
		審査の要点:			(6) 自動車車庫及び自動車通路	5400		2000	7		
	(3) 積雪荷重 (4)地震荷重 (4)地震有量 (4)地震荷重 (4)地震荷重 (4)地震荷重 (4)地震荷重 (4)地震荷重 (4)地震荷重 (4)地震荷重 (4)地震有量 (4)地震和震力 (4)地震力 (4)地震力 (4)地震力	①特殊荷重がある場合、設定荷重値が適切かどうかを審査するこるしかない。よほどおかしい場合に限って、「あり;積算不適切」		F	(7) 廊下、玄関又は階段	1	の室に連絡するも :掲げる数値	のは(5)の「そ			
		②特殊荷重の作用位置については、その荷重を支えられるようなな	架構となっているか。		(8) 屋上広場又はバルコニー		値。ただし、学校・	百貨店の場合			
					2 項 柱又は基礎の垂直荷重による圧縮力を計算する きる。 項 倉庫業を営む倉庫:少なくとも 3900 N/m²			支える床数に	ュ 応じて積載荷重を低減で		
		5) 建設地域に対応して法令(令86条、平12建告1455号、特定 行政庁の規則)に従い設定されているか。	□法令、規則に適合 □法令、規則に不適合→	슈	· 86 条[積雪荷重] 積雪荷重]=[単位荷重]x[屋根の水平投影面積]x[垂直	·					
3-6 (3) 積雪荷重	審査の要点: ①積雪荷重は特定行政庁の規則に規定されている。当該規則に違施して確認済みであるとしてよい。	章 平 〕	責雪の単位荷重≧20N /m² (深さ1cm 当たり) - 12 建告 1455 号[多雪区域、垂直積雪量] 東京、神奈川、埼玉、栃木、茨城(下記以外)の場合、	垂直積雪量(m)							
	6) 独特の配慮をしている場合、不適切な配慮はないか。	□該当なし □独特の配慮あり;適切 □独特の配慮あり;不適切→		茨城(日立、高萩、北茨城、常陸太田、御前山村、大宮 垂直積雪量(m) d=0.0019x(標高)+0.15x(海率)+0. 毎率:半径 R(km)の円内で海等の占める面積割合。上	、慈郡、多賀郡)の場合、					
		審査の要点: ①積雪に関して設計者が特別の配慮—例えば、屋根上の積雪深の切かどうかを審査する。									
		7) 地域係数は建設地に応じた値として、法令(昭 55 建告 1793 号)に従っているか。	□法令に適合 □不適合→		¦ 55 建告 1793 号 [Z、Rt、Ai および軟弱地盤] [京、神奈川、埼玉、茨城、栃木: Z=1.0						
		審査の要点: ①東京 神奈川 埼玉 茨城 栃木; Z=1.0 1 未満の数値を採用して	いたら不適合とし、その数値を記入する。								
		8) 地盤種別は添付の地盤調査資料と整合するか。	□整合 □不整合→	Î	55 建告 1793 号 [Z、Rt、Ai および軟弱地盤] 第1種地盤: 岩盤、硬質砂礫層その他主として第三紀!	以前の地層で	構成されるもの、こ	れと同程度の‡	也盤周期を有するもの。		
		審査の要点: ①地盤種別は、支持地盤によって設計者が判断する。その判断が	ĝ	第2種地盤:第1種、第3種以外のもの。 第3種地盤:腐植土・泥土そのたこれらに類するもので大部分が構成される沖積層で深さ約30m以上のもの、沼沢・泥海等の 埋め立て地盤の深さ約3m以上で、埋め立て後約30年を経過していないもの、これらと同程度の地盤周期を有するもの。 軟弱地盤は第3種地盤に該当するもの。							
		9) 地上部分と地下部分の設定が、建物立面形状・地下階の状況に応じているか。	□特に問題なし □不適切→								
		審査の要点: ①階の3/4以上が地中にある場合、その階は地下階と見なす。3/耐震設計法Q&A集1993年版)	;								
		10) 設計用一次固有周期算定用の建物高さは、適法か。	□法令に適合 高さ→ m □法令に不適合→	Н	H19 技助 1335 号第 4: 建物の振動性状を十分に考慮して、屋上階の床版上面までとするなど振動上有効な高さとする。						
3-6	(4)地震荷重	審査の要点: ①設計用一次固有周期の算定(昭 55 建告 1793 号第 2)には、建 階の床版上面の高さとする。	物高さが必要。平 19 技助 1335 号によって、高さは屋上	1							
		11) Rt の計算で、設計用一次固有周期を精算で求める場合、部材剛性は初期剛性を用い、基礎バネは用いないこととしているか。	□YES □NO:部材剛性→ 基礎バネ→	(H19 技助 1335 号第 4 ①地震力の精算において、上部構造の剛性は弾性剛性を用いる。また、地盤や杭の変形は考慮しない。 ②設計用一次固有周期の精算法は、重力式による方法、モーダルアナリシスに基づく方法による。						
		審査の要点: ①「初期剛性」とは弾性剛性のこと。			重力式 T = √δ/C ここで、C=5.0(平屋)、5.4(1階建て)、5.70	(3階建て以上)				
		②基礎バネを用いている場合は、「NO→基礎バネ採用」とする。	ている場合は、「NO→基礎バネ採用」とする。			昭 55 建告 1793 号 第2 [Rt の算出方法] Rt=1.0 (T <t<sub>c), Rt=1-0.2(T/T_c - 1)² (T_c≤T<2T_c), Rt=1.6T_c/T (2T_c≤T) T=h (0.02+0.01 α) T を精算で求める場合、Rt の数値は上式で求めた数値の 0.75 倍の数値まで低減できる。</t<sub>					
		12) 層せん断力の高さ方向の分布は、Ai 分布によるか。	□法令に適合 □不適合→	2001 技解: Ai は、格次振動モードの寄与分を二乗和の平方根によって求めるモーダルアナリシスに従って計算しても良い。この場合、A ₁ =1.0、加速度応答スペクトルは Rt あるいは平 12 建告 1461 号第四によるもの、T は固有値解析またはそれ以上の精度							
		審査の要点: ① Ai を求める T は、Rt の計算に用いるものと同じ値であること。		を	有する方法で求めたもの。(付録 1-1 Ai の精算方法管	F)					
		13) 地下部分の地震力の設定は法令(令 88 条)に従っている	□法令に適合		88 条[地震力]						
		か。	□不適合→	4	項 地下部分に作用する地震力:水平震度 k≧0.1(1	– H/40) Z,	H>20 の時、H=20	(H:地盤面か)	らの深さ)		
		審査の要点:									

	① 令88条の式のとおり地震力を設定していることを確認する。		
	14) 地震荷重計算用の建物重量(各階の建物重量をその階の 床面積で除した数値)は、相場の値か。	抜き取りした階の名称: その数値= kN/m ²	
	審査の要点: ①一般階のいずれかを選択して計算する。通常のS造は4~8kN/	m ² である。	
	15) 特殊な形状(非剛床、スキップフロア等)に対する地震力設定の方針(考え方)が示されているか。またその内容に不適切なものはないか。	□特に問題なし □不適切→	
	審査の要点: ①スキップフロアなど特殊な条件がある場合、地震力がどの部分書かれているかどうかを調べる。 ②不適切な場合とは、「考えが書かれていない」又は「考えが不行		
	16) [塔状比>4]の建物の場合、地盤等に生じる設計応力を法令(平 19 告 594 号)に従い割り増しているか。	□法令に適合 □Co≥0.3 の地震力による応力 □保有水平耐力に相当する地震力による 応力 □不適合→	平 19 告 594 号 第四 五号 [塔状比>4]の建物の地盤等 地盤等に生じる応力が次式を満たすこと。ただし、特別な調査研究で建物全体が転倒しないことを確かめた場合は、適用除外。 [地盤に生じる応力]≦[地盤調査による極限応力度に基づき計算した極限支持力] [基礎杭及び地盤アンカーに生じる応力] ≦[材料強度から計算した耐力]
	審査の要点: ①塔状比は、架構の幅に対する高さの比。架構の幅は、東京都の ②特別の調査研究によって転倒が生じないことを確かめた場合は	指導では「柱の外―外寸法」。	かつ[地盤調査で求めた圧縮と引抜きに対する極限支持力] 地盤等に生じる応力は、次のイ又は口のいずれかが作用するとして求める。 イ) Co≧0.3 の地震力 ロ) 保有水平耐力に相当する地震力
			H19 技助 1335 号第 3.4 :上記の検討で、直接基礎等の接地面における支持力の値は、縁端部等の一部分のみではなく、圧縮力を受ける面の全体が極限支持力に達するとして計算すること。地盤の圧壊が生じないことを確認。
	17) [地階を除く階数≥4]又は[高さ>20m]の建物で、高さ 2m を 超える屋上突出物、屋外階段等の構造計算にあたり、法令(平 19 告 594 号)に従い[水平震度≥1.0]としているか。	□法令に従う水平震度を採用 □不適合→	平 19 告 594 号 第二 三号 ハ [地階を除く階数≥4]又は[高さ>20m]の建物で、高さ 2m を超える屋上突出物、屋外階段等の構造計算 [水平震度≥1.0]に対して、屋上突出物、屋外階段等とこれらが接続する建物の構造耐力上主要な部分を許容応力度計算する。
	①法令のとおり耐震設計をしているか否かを審査する。 ②平 19 技助 1335 号 第 3.2 に本項の適用を除外することができる:		H19 技助 1335 号第 3.2 ①屋上突出物を構造計算上、建物の階又はその一部として扱い、Ai 分布による通常の地震力による検討を行う場合は、上記 [水平震度≥1.0]の適用は除外。 ②入り隅部の屋外階段で周囲を二方向に緊結する等により振動励起のおそれがない場合、地震力作用時の建物の変形に、 屋外階段の接合部が追随することを検証した場合、上記[水平震度≥1.0]の適用は除外。
	18) 建物の外壁から 2m を超えて突出する片持ちバルコニー等の場合、法令(平 19 告 594 号)に従う構造計算としているか。	□法令に適合 □[鉛直震度≥1.0]として短期許容応力度計算 □長期応力を1.33 倍以上とし長期許容応力度 計算 □不適合→	平 19 告 594 号 第二 三号 二 建物の外壁から 2m を超えて突出する片持ちバルコニー等の構造計算 [鉛直震度≧1.0]に対して、片持ちバルコニー等とこれらが接続する建物の構造耐力上主要な部分を許容応力度計算する。
	審査の要点: ①「外壁」は、「最外側構面の梁の外面」と解釈する。 ②平 19 技助 1335 号第 3.2 には、平面の入隅部にある屋外階段に・ ③「長期応力を 1. 33 倍」は、算出された鉛直荷重時応力を 2 ことを確かめることと同じ。	ついて本項の適用除外ができる場合が示されている。	H19 技助 1335 号第 3.2 ①突出部分の先端を支える柱があるなどで、振動の励起が生じるおそれのない場合、上記告示[第二 三号 二]の適用は除外。 ②上記告示[第二 三号 二]の代わりに、長期応力を 1.33 倍以上として長期許容応力度計算を行うことができる。
	19) 法令(平 12 建告 1454 号)に従い、建設地の敷地状況に応じ た粗度区分となっているか。	□法令に適合 □不適合→	平 12 建告 1454 号 [E, Vo 及び風圧係数] 地表面粗度区分のうち I と IV は、特定行政庁が規則で定める区域。
	審査の要点: ①地表面粗度区分は、現在の粗度と都市計画によって予測されるっている。数字が若い区分ほど風圧力は大きくなるので、現状とする。 ②多くの場合粗度区分はⅢもしくはⅣである。Ⅰ、Ⅱの場合は、	将来とで粗度が違う場合は、若い方の区分の粗度を設定	
3-6 (5) 風圧	20) 基準風速、速度圧、風力係数は、法令(平 12 建告 1454 号) に従い設定されているか。 風力係数を風洞実験により定める場合、試験結果資料が添付されているか、またその実験方法に不適切なものはないか。	□法令に適合 □不適合→ 風洞実験データの採用 □なし □あり;適切 □あり;不適切→	平 12 建告 1454 号 [E, Vo 及び風圧係数] 第 2 基準風速 Vo ①東京(八丈、青ヶ島、小笠原)では Vo=42m/s ②東京(大島、利島、新島、神津島、三宅、御蔵島)では Vo=38m/s ③神奈川(横須賀、逗子、三浦、三浦郡)、茨城(鹿嶋、神栖町、波崎町、牛堀町、潮来町)では Vo=36m/s ④東京(23 区、武蔵野、三鷹、府中、調布、町田、小金井、小平、国分寺、国立、田無、保谷、狛江、清瀬、東久留米、多摩、稲城)、神奈川(横浜、川崎、平塚、鎌倉、藤澤、小田原、茅ヶ崎、相模原、秦野、厚木、大和、伊勢原、海老名、座間、南足柄、綾
	審査の要点: ①風力係数を風洞実験により定めている場合は、風洞実験報告の ②風洞実験の適否は、専門家委員の意見を聴取する。	添付を確認する。	瀬、高座郡、中郡、中井町、大井町、松田町、開成町、足柄下郡、愛甲郡、城山町)、埼玉(川口、浦和、岩槻、春日部、草加、越谷、蕨、戸田、鳩ヶ谷、朝霞、志木、和光、新座、八潮、三郷、吉川、松伏町、庄和町)、茨城(土浦、石岡、竜ヶ崎、取手、岩井、牛久、つくば、茨城町、小川町、美野里町、大洗町、旭村、鉾田町、大洋村、麻生町、北浦町、玉造町、稲敷郡、霞ヶ浦町、

				玉里村、千代田町、新治村、筑波郡、北相馬郡)では Vo=34m/s ⑤東京(八王子、立川、昭島、日野、東村山、福生、東大和、武蔵村山、羽村、あきる野、瑞穂町)、神奈川(山北町、津久井町、相模湖町、藤野町)、埼玉(川越、大宮、所沢、狭山、上尾、与野、入間、桶川、久喜、富士見、上福岡、蓮田、幸手市、伊奈町、大井町、三芳町、南埼玉郡、栗橋町、鷲宮町、杉戸町)、茨城(水戸、下妻、ひたちなか、内原町、友部町、岩間町、八郷町、明野町、真壁町、結城郡、五霞町、猿島町、境町)では Vo=32、 ⑥東京、神奈川、埼玉及び茨城で、上記以外の地方では Vo=30m/s ⑦栃木: Vo=30m/s
	21) 特殊な立面形状等の場合、風荷重設定の根拠が示されているか。また、その内容に不適切なものはないか。	□特に問題なし □不適切→		平 12 建告 1454 号 [E, Vo 及び風圧係数] 第 3 風圧係数 風力係数 Cp=Cpe - Cpi, Cpe=外圧係数 Cpi=内圧係数 これらは、図と表で、建物形状と部位に応じて与えられている。
	審査の要点: ①特殊な立面形状とは、棒状、線状で風圧力の変動の影響が特に大を想定することが困難なものをいう。 ②そのようなものにあって、風洞試験、実測の結果などに基づいて家委員の意見を聴取する。	風圧力を設定している場合は、その適否について『		
	22) 地中部分に作用する土圧力、水圧力の設定方針が示され、 その内容に不適切なものはないか。	□土圧考慮; □特に問題なし□不適切→□水圧考慮; □特に問題なし□不適切→		
3-6 (6)その他の荷重	審査の要点: ①建築設計で想定するその他の主要な荷重外力としては、地下部分②土圧を考慮する部位、地下壁、擁壁、杭。水圧を考慮する部位、③土圧、水圧の設定根拠を確認し、計算結果の妥当性を確認する。 ④片土圧の場合には、常時にもこれによる水平力が、また地震時土考慮されているかを確認する。	に作用する土圧と水圧がある。 地下壁、擁壁、地下床版がある。 圧が基礎・杭等に作用するので、基礎・杭等の設ま	ナ に	
(6) (6) [6]	23) 上記の他に考慮した荷重外力がある場合、設定の根拠が示され、その内容に不適切なものはないか。	□該当なし □その他荷重あり→ □特に問題なし □不適切→		
	審査の要点: ①土圧水圧以外に考慮した荷重外力がある場合、それを記入し、その設定に関して問題がないかを常識に照らし審査する。 ②極めて特殊性の強い荷重外力の場合は、審査に必要な知識を十分に入手した上で審査する。			
	3-7 応力計算書(応力算定)			
	1) 全架構について記載されているか。	□全架構の記載あり □欠落あり→		
3-7 (1) 鉛直荷重時大梁	審査の要点: ①全ての大ばりについて計算しているか。 ②欠落がある場合、それについてはどのような計算をしているか。	チェックした構面→		
の C, Mo, Q	2)全体を概観し、特異な数値はないか。	デェックした構画→ □特に問題なし □数値確認→		
	審査の要点: ①不審を感じたら数値を当たってみる。			
	3) 一次設計の応力解析用の計算モデルが記載されているか。	□立体モデル□疑似立体モデル□平面モデル □記載なし		
	審査の要点: ①モデル名の記述を探す;立体モデルか疑似立体モデルか平面モデ	いしか。		
2.7	4) 応力解析に用いる架構モデルのスパン、階高、部材の接続位置と接続状況(剛接合、ピン接合など)、外力の種類と作用位置は、構造図に示された架構の形態・詳細を適切に反映し、かつ解析プログラムの適用範囲を満たすものか。	□特に問題なし □不適切→		
3-7 (2)応力計算の基本 仮定(電算入力デー タによって確認)	審査の要点: ①解析に用いる架構モデルが構造骨組の形態・構造詳細を適切に反の工学的判断が求められるところである。 ②架構モデルが解析プログラムの適用範囲であるかを、計算プログ			
	通常、部材のねじりは解析範囲ではないので、ねじりが生じるようだ。		る。	
	5) 剛床仮定の適用が適切か。 大きな吹き抜けがないか。 床構造・屋根構造が剛床仮定の適用に整合するか。	□特に問題なし □大きな吹き抜けの影響が適切に考慮されて いる		平 14 国交告 326 号 [床版又は屋根版にデッキプレート版を用いた構造方法] 第1 床版又は屋根版 第2 接合
	外得但・全代得足が側外似たの適用に発音するが。 	□床構造・屋根構造が剛床仮定の適用に整 合		第2 接合 第3 防錆措置等 第4 耐久性等関連規定の指定

	□不適切→	
審査の要点:		
① S造の場合、以下のような水平構面を構成すれば、剛床仮定を通・水平ブレースによって十分に大きな面内せん断剛性をもたせた	床、屋根構面	
・平 14 国交告 326 号に適合する「デッキプレート+コンクリー・関連資料:日本建築センター「デッキプレート床構造設計施工規準-		
6)解析モデルで、支点、節点のピン、半剛接、剛接の別は構造	口特に問題なし	
詳細と整合するか。	□不整合→	
審査の要点:		
①節点の構造詳細は、応力解析に当たって想定する接点のモデルとかなか実現しがたい。一般に、H 断面材のウエブのみ接合の場合にと見なしている。節点の回転剛性の見積もり違いは、部材の耐力計いが重大な事故の原因になり得る場合は、複数の回転剛性を仮定しする。	はピン、ウエブとフランジをそれぞれ接合の場合は 平価の見積もり違いにつながる。このような見積も して、発生する応力を幅広に見積もって安全側の設	別接 り違
②細長比の大きな長柱がある場合は、実詳細とモデル化について情	具具に番負する。	
7) 相互に接合する部材間(柱—梁、フレームー筋かい)で軸芯 に偏心がある場合の取り扱い方針が示され、その内容が適切 か。	□特に問題なし □不適切→	
節点における部材中心軸のずれは、鋼構造では大なり小なり発生で生する場合は、その影響を評価し、適切な対処をしなければならな審査の要点: ①偏心によって大きな二次曲げモーメントが発生する節点はないか②予想される二次曲げモーメントについてどのような処理をしてい	2 ₀	ii 発
③3-8,(2)梁の断面検定表及び(3)柱の断面検定表と合わせて審	蒼 査する。	
8) 柱の軸伸縮の扱いは適切か。	鉛直荷重時の軸伸縮 □考慮する □考慮	
	しない	
	水平荷重時の軸伸縮 口考慮する 口考慮	
	しない	
	上記の扱いの適切性:口特に問題なし 口	
	不適切→	
審査の要点: ①鉛直荷重時と水平荷重時の応力計算に当たり、柱の軸方向変形荷重時応力計算では、RC 造建物の施工手順に照らし、軸変形は通常筋かいがある場合には、その付帯柱の軸伸縮は考慮すべきであるか	考慮しない。水平荷重時応力計算では、連層の耐力 、ラーメン架構の場合は、どちらでも良い。	
9) スラブの協力幅の計算根拠が示されているか。また、その内 容に不適切なものはないか。	│ □特に問題なし │ □不適切→	
審査の要点:		
①協力幅に関しては、RC 規準第8条に記載がある。		
10) 露出形式の柱脚の場合、剛性評価式が記載され、その内	口特に問題なし	2007 年版技術基準解説書 600 頁
容に不適切なものはないか。	□不適切→	露出形式の柱脚の回転剛性 K _{BS} =[E n, A _b (d, + d _c) ²]/(2L _b)
審査の要点: ①柱脚の剛性評価式は、2007年版 技術基準解説書 による。		nt:引張り側アンカーボルト本数 As:1本のアンカーボルトの軸断面積 Ls:アンカーボルト長さ d:柱断面の図心から引張り側アンカーボルト断面群の図心までの距離 ds:柱断面の図心から圧縮側柱フランジ外縁までの距離
11) 最下階の支持条件は基礎・杭の詳細を反映しているか。基	採用支持条件→	平 19 告 594 号 第二 一号 応力計算の基本仮定
礎バネを設ける場合、その数値の設定根拠が示され、基礎又は	休用文持条件→ □特に問題なし	イ 構造部材は弾性状態。
基礎杭の接する地盤が弾性状態にあることを確認しているか。	□不適切→	ロ 基礎又は基礎杭の変形を考慮する場合、基礎又は基礎杭の接する地盤が弾性状態であることを確認。
また、その内容に不適切なものはないか。	~	we the war first as
審査の要点:	7日1 マンフナセクルエニュ 1-9	H19 技助 1335 号第 3.2:
①基礎の支持条件〔バネなどを想定しているか否か〕を審査し、扨		①耐力壁の脚部等、基礎と比較し上部構造の剛性が著しく大きい場合、基礎杭に生じる引抜き力を剛強な基礎梁等で周囲の
②基礎バネや基礎の鉛直方向変形を考慮しているときは、平 19 国 るかどうかを審査し、適合していれば「特に問題なし」とする。	〒 994 万弟 2 一及い平 19 抆助 1335 芳 3. 2 に準し	てい 基礎杭(引抜に対し余裕のある基礎杭に限る)に伝達する等の設計を行わない場合、地盤の鉛直方向変形を考慮すること。 ②基礎又は基礎梁の変形には、別表2に掲げる参考文献(下記)の式を用いる。
るかとうかを審査し、適合していれば「特に問題なし」とする。 ③問題がある場合は「不適切」とし、その問題点を記入する。		②基礎又は基礎架の変形には、別表2に指りる参考文献(下記)の式を用いる。 (i) 砂質土を支持層とする場合の場所打ちコンクリート杭の杭先端沈下量(基礎指針) (ii) 基礎杭の周面摩擦による沈下量(基礎指針) (iii) 杭頭の鉛直方向バネ(道路橋仕方書)
12) 応力解析で、杭引き抜き・基礎浮き上がりを考慮した非線形	口該当なし	
解析の場合、正負2方向の計算結果が明示されているか。	□正負2方向計算結果が示されている □否→	

	審査の要点: ①示されていない場合、その理由が記載されていれば転記する。		
3-7 (3)部材剛性図	14) 全架構について、応力計算に考慮する部材の断面積と断面 二次モーメントあるいは部材剛性倍率が記載されているか。また、その数値に不適切なものはないか。 審査の要点:	チェックした部材名とその結果;	
	①数値に不審を抱いた場合は、数値をチェックし、その結果を記録で	ける。	
	15) 全架構の応力図があるか。	□全架構の応力図あり □欠落あり→	
	審査の要点: ①欠落がある場合は、欠落している架構の名称を記入する。		
3-7 (4)鉛直荷重時応力	17)全体として特異な数値や応力状態はないか。	チェックした構面→ □特に問題なし □問題あり→	
(4)鉛直荷重時応力	審査の要点: ①問題があれば、その部材名と数値確認の結果を記載する。		
	18) 節点周りの応力は釣り合っているか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □チェックした節点名とその結果:	
	審査の要点: ①ランダムに節点を選び、その周りの応力の釣り合いをチェックし、 ②折れ曲がりがあるなど、平面架構でない場合は、見かけ上不釣りる		
	19) 全架構の応力図があるか。	□全架構の応力図あり □欠落あり→	
	審査の要点: ①欠落があれば、その架構名を記入する。		
3-7 (5)水平荷重時応力	21) 節点周りの応力は釣り合っているか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □チェックした節点名とその結果;	
	審査の要点: ①ランダムに節点を選び、その周りの応力の釣り合いをチェックし、 ②折れ曲がりがあるなど、平面架構でない場合は、見かけ上不釣りる		
	22) 水平力分担表・水平力分担図で、水平力の値が前項までと整合するか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □水平力の値についてチェック箇所→ □整合 □不整合	
3-7	審査の要点: ①任意階と方向を選択し、数値をチェックする。		
(6)水平力分担	23) 柱、筋かいの負担せん断力は応力図の値と整合するか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □柱のチェック箇所→ □整合 □不整合 筋かいのチェック箇所→ □整合 □不整合	
	審査の要点: ①任意に選んだ柱、筋かいについて整合性を調べる。		
3-7	24) 全階の柱の軸力が記載されているか。	□全階の柱軸力が記載されている □欠落あり 柱名→	令85条[積載荷重] 柱又は基礎の垂直荷重による圧縮力計算の場合の荷重低減 支える床数に応じて、「大梁、柱又は基礎の構造計算用の積載荷重」を低減できる。ただし、劇場等同条表(5)の場合は低減不
(7)軸力表	審査の要点: ①欠落があれば、その柱名を記入する。		可。 床数と低減係数: [2, 0.95] [3, 0.9] [4, 0.85] [5, 0.8] [6, 0.75] [7, 0.7] [8, 0.65] [9 以上, 0.6]
	26) 基礎反力の合計が建物重量と一致しているか。	□概ね一致(反力の合計 建物重量) □不一致 場所→	
	審査の要点: ①常時荷重地について計算する。 ②概ね一致している場合「一致」とする。大きく異なる場合、「不一	致」とする。	
3-7 (8)基礎反力図	C	XY 方向;□両方向記載 □欠落→ 方向 正負方向;□両方向記載 □欠落→ 方向	
	審査の要点: ①欠落がある場合、その方向を記入する。		
	28) 全体として、特異な数値は無いか。	□特に問題なし □問題あり 場所→	

	審査の要点: ①特異な数値があったらその原因を調べる。問題を発見した場合は	、その状況などを記録する。								
	29) 基礎の浮き上がりの検討で、地下水圧の影響が考慮されているか。	□特に問題なし □不適切→								
	審査の要点: ①基礎の浮き上がりの検討にあたって、地下水圧の影響を考慮すべ ②考慮の必要がない場合は「/」とし、必要がある場合、適切に考 「不適切」とし、その理由を述べる。		は							
	30) 水平荷重時に基礎浮き上がりがある場合、対処方法が記載され、その内容に不適切なものはないか。	□特に問題なし □不適切→								
	審査の要点: ①対処方法の記載がない場合は、「不適切→記載無し」とする。									
	3-8 断面計算書(断面検定)									
	1) 常時荷重に対する断面検定で、積雪荷重の扱い方針が示され、不適切なものはないか。	□令3章8節の規定通りの取り扱い(断面検定) をしている □断面検定を省略している 取り扱い方針の記述 □あり □なし→ ありの場合 □特に問題なし□不適切→		令 82 条 力の種類 長期 短期	状態 常時 積雪時	一般 G+P G+P G+P+S	(多雪区域 G+P G+P+0.7S G+P+S	備考 G:固定荷重による力 P:積載荷重による力 S:積雪荷重による力	
	審査の要点: ①積雪荷重を屋根のスラブの設計で積載荷重に加えて断面検定して	いるかを確認する。			暴風時 地震時	G+P+V G+P+K		G+P+W, G+P+0.35S+W G+P+0.35S+K	W:風圧力による力 K:地震力による力	
	2) 水平荷重に対する断面検定で、風圧力の扱い方針が示され、不適切なものはないか。	□令3章8節の規定通りの取り扱い(断面検定) をしている □断面検定を省略している 取り扱い方針の記述 □あり □なし→ ありの場合 □特に問題なし□不適切→		暴風時の	Pについ	て、転倒・5	引抜き [:]	等の検討には実況に応い	じ低減。	
	審査の要点: ①風圧力に対する安全性の検討を省略されている場合は、その理由として、風圧力による設計用層せん断力が、地震力によるそれ以下であることが示されていることを確認する。									
3-8 (1)断面検定方針	3)接続する部材との間に部材軸の偏心がある場合、3-1 応力計算の基本仮定に記載した取り扱い方針と整合する検定方針(付加応力等)がとられているか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不整合→								
(1)断面検定万針 	審査の要点: ①該当する部材を任意に選び、付加応力(付加曲げ)等が考慮され	ているか確認する。								
	4) [地階を除く階数 ≥ 4] 又は[高さ>20m] の建物で架構の端部に設ける柱が、[長期軸力 ≥ 0.2Wi(Wi = 階が支える常時荷重)] の場合、法令(平 19 告 594 号)に従う扱いとしているか。	□法令に適合 □地震力の斜め方向入力による許容応力度 計算 □桁行・張間方向の許容応力度計算で、Co ≥ 0.25 □不適合→		ロ [地階を除 この柱を勢	ヽずれかに ネく階数≧・ ヒ構の端部	よる。ただ 4]又は[高る ßに設ける均	し書き さ>20 場合→	:特別の調査・研究によートートートートートーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーーー	曲力≧0.2Wi]の場合 (H19 技助 1335 号:通常	. 斜め 45 度方向) の水平力に対して
	審査の要点: ①該当しない場合は「/」とする。該当する場合は以下による。 ②斜め 45 度方向の水平力に対して許容応力度計算をしている場合に ③ Co≥0.25で許容応力度計算をしている場合は、「法令に適合→ (④その他の場合は、不適合とし、その状況を記入する。				方向許容成			o≧0.25 とすれば、上記の に上記告示「第二 三号		場合、その部分について検討するこ
	5) 部材の算定で、土水圧が作用する場合、それらが適切に考慮されているか。	□不当に無視→ □特に問題ない □不適切→								
	審査の要点: ①地下階等の場合で、部材に土水圧が作用する場合にはそれらが適	切に考慮されていることを確認する。								
	6) 必要な位置で断面検定しているか(端部フェース位置、中央、断面変化のハンチ端など)。	□断面検定位置適切□検定欠落箇所あり→								
3-8 (2) 梁の断面検定 表	審査の要点: ①部材端、中央、断面が変化する点など、必要であるのに断面検定に 欠落箇所あり→」に欠落箇所を記入する。	が行われていない箇所はないか。もしあったら、「検験	定							
	7) 横座屈等の座屈長さは、横補剛材の設置状況、横補剛材と 梁との接合詳細、曲げの作用軸を反映して設定されているか。	チェック箇所→ □適切 □不適切→		平 13 国交告 1	024 号 [特殊な許	容応:	力度·材料強度]		

	審査の要点:		第1 特殊な許容応力度					
	①横座屈しやすそうな梁を選択し、横補剛等の状況をチェックす	る。	三号 鋼材等の支圧・座屈(以下の式中、F=基準強度の数値)					
	8) 曲げ、せん断、圧縮と引張(軸力が作用する場合)に対する	□一貫計算プログラムにより自動計算	ハ 曲げ座屈の許容応力度(短期=1.5x 長期)					
	許容応力度は法令によっているか。	□チェック箇所→	炭素鋼及び鋳鉄					
		□法令に適合 □不適合→	── (1) H 断面等の強軸曲げの場合 長期=max{ F{ 2/3 − 4/15x(L,/i)²/C/Λ² }, 89000/(L, h/A,) }					
	審査の要点:		(2) 鋼管、H 断面等の弱軸曲げの場合 長期=F/1.5					
	①梁を任意に選択し、断面検定の方法が法令どおりかどうかをチ	エックする。	(3) みぞ形断面材等の場合 長期=89000/(L, h/A _f)					
	9) 設計用応力(M, Q, 軸力が作用する場合は、Nも)と応力図が	□一貫計算プログラムにより自動計算	ステンレス鋼					
	整合しているか。	□チェック箇所→	(1) H 断面等の強軸曲げの場合					
		□整合 □不整合→	$-0.5 \leq Mr \leq 1.0$ $\lambda \leq \lambda$: 長期=F/1.5					
	審査の要点: ①一貫構造計算プログラムを使用している場合にあって、不正な ②任意に選んだ梁について、出力された応力と、応力図に書かれ		$_{b}\lambda_{y} <_{b}\lambda \le 1.3 :$ 長期=F{ $1 - 0.4(_{b}\lambda_{-b}\lambda_{y})/(-1.3{b}\lambda_{y})$ } /{ $1.5 + 0.7(_{b}\lambda_{-b}\lambda_{y})/(-1.3{b}\lambda_{y})$ } / $1.3 <_{b}\lambda_{z}$ (-1.3 - $2.2 <_{b}\lambda_{z}$)					
	10) 曲げとせん断に対する検定比はそれぞれ 1.0 以下か。軸力が作用する場合には、曲げと軸力の組合せに対する検定比が1.0 以下か。	□一貫計算プログラム使用の場合、エラーメッセ ージが無く正常終了。 □チェックした構面→	$-1.0 \le Mr < -0.5 _{b}\lambda \le 0.46 / \sqrt{C} : \xi $					
	1.0 82 70.0	□検定比は全て 1.0 以下 □否→	(2) 鋼管、H 断面等の弱軸曲げの場合 長期=F/1.5					
	審査の要点:		(3) みぞ形断面材等の場合 。λ≦。λ;長期=F/1.5					
	①断面検定表上で、全ての部材について、検定比 1 以下を確認す 用した場合、ワーニングがないことの確認に代えてよい。		(3) みぞ形断面材等の場合 b λ ≦b λ y: 長期=F/1.5					
	11) 座屈長さは、横架材等との接合詳細、節点の横移動の拘束状況、曲げの作用軸を反映して設定されているか。	チェック箇所→ □適切 □不適切→						
	審査の要点: ①架構中に鉛直筋かいが設置され、柱頭の横移動が拘束されてい の横移動が拘束されていない場合は、節点間距離の2倍(参照:							
	12) 曲げ、せん断、圧縮および引張に対する許容応力度は法令によっているか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □チェック箇所→ □法令に適合 □不適合→						
	審査の要点:		─ 平 13 国交告 1024 号[特殊な許容応力度・材料強度]					
	番鱼の安点 : ①任意に柱を選択し、許容応力度が法令どおり設定されているか	家本する	第1 特殊な許容応力度					
3-8	<u> </u>		三号 鋼材等の支圧・座屈(以下の式中、F=基準強度の数値)					
(3) 柱の断面検定	13)設計用応力(M, N, Q)と応力図が整合しているか。		以下の式中、F=基準強度の数値。					
表		□ □ 立アエック 固州 → □ □ □ □ 整合 □ □ 不整合 → □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □ □	ロ 圧縮座屈の許容応力度(短期=1.5x 長期)					
	審査の要点:		炭素鋼及び鋳鉄					
	①一貫構造計算プログラムを使用している場合にあって、不正な ②任意に選んだ柱について、出力された応力と、応力図に書かれ		(1) λ ≦ Λ の場合 長期=F{ 1 − 0.4(λ / Λ)² }/{ 1.5 + 2/3 (λ / Λ)² } (2) λ > Λ の場合 長期=18/65 x F/(λ / Λ)²					
	14) 曲げ、軸力、せん断、および組合せ応力に対する検定比は	□一貫計算プログラム使用の場合、エラーメッセ	ステンレス鋼					
	それぞれ 1.0 以下か。	一ジが無く正常終了。	(1) 。 λ ≦0.2 の場合 長期=F/1.5, 。 λ =(L/i)√{F/(π 2 E)}					
		□チェックした構面→	(2) 0.2< ん≦1.5 の場合 長期=(1.12 - 0.6 ん) F/1.5					
		□検定比は全て 1.0 以下 □否→	(3) 1.5< 入の場合 長期=F/(3 入²)					
	審査の要点: ①断面検定表上で、全ての柱について、検定比 1 以下を確認する した場合、ワーニングがないことの確認に代えてよい。	。この確認は、旧大臣認定プログラムを一貫計算で使用						
	15) 座屈長さは、横架材等との接合詳細、節点の横移動の拘束	チェック箇所→						
	状況、曲げの作用軸を反映して設定されているか。	□適切 □不適切→						
	審査の要点: ①抜き取りにより筋かいの座屈長さの設定が妥当かどうかチェッ	クする。						
	16) 圧縮と引張に対する許容応力度は法令によっているか。	ロー貫計算プログラムにより自動計算	平 13 国交告 1024 号[特殊な許容応力度・材料強度]					
		□チェック箇所→	第1 特殊な許容応力度					
3-8	ウナ 5 声 L	□法令に適合 □不適合→	三号□ 圧縮座屈の許容応力度(上記、3-8(3)を参照)					
(4)筋かいの断面 検定表	番鱼の要点: ①抜き取りにより筋かいの許容応力度の設定が妥当かどうかチェ	ックする	五号 ターンバックルの引張り:長期=F/1.5, 短期=F					
1天足仪	17) 圧縮と引張に対する検定比(曲げも作用する場合は、組合	□□□貫計算プログラム使用の場合、エラーメッセ						
	17) 圧縮と引張に対する快定氏(曲げも作用する場合は、組合 せ応力に対する検定比)はそれぞれ 1.0 以下か。	□一員計算プログラム使用の場合、エラーメッセ 一ジが無く正常終了。						
		□チェックした構面→						
		□検定比は全て 1.0 以下 □否の場合→						
	審査の要点:							
	①全ての筋かいについて、断面検定比が 1.0 以下であることを確	認する。この確認は、旧大臣認定プログラムを一貫計算	i					

	で使用した場合、ワーニングがないことの確認に代えてよい。						
	18) パネル体積の設定に不適切なものはないか。	チェック箇所→					
	18) ハイル体債の設定に个適切なものはないか。	ナェック固ガー □適切 □不適切→					
	審査の要点:						
(5) 柱梁接合部パネルの検定 -8 (6) 柱脚の検定	①抜き取りにより柱梁接合部のパネル体積の設定が妥当かどうか	チェックする。					
	19) パネルのせん断に対する検定比は 1.0 以下か。						
(5) 柱梁接合部パ ネルの検定 3-8 (6) 柱脚の検定 3-8(6) A) 告示の構造方法		一ジが無く正常終了。					
		□チェックした構面→					
3-8	はよっ 可じ	□検定比は全て 1.0 以下 □否の場合→					
	番金の要点: ①全ての柱梁接合部について、断面検定比が1.0以下であること: を記載する。この確認は、旧大臣認定プログラムを一貫計算で使用						
	20) ダイヤフラムの板厚は接続する梁フランジの板厚との関係	チェック箇所→	0				
	で適切か。	□適切 □不適切→					
	審査の要点: ①抜き取りにより柱梁接合部ダイヤフラム板厚と梁フランジ厚と	の関係が必当かどうかチェッカオス ダイヤフラム	· 沏、				
	フランジの溶接を適切に行うには、通常、ダイヤフラムの板厚を						
	曲がりを吸収する。						
	21) 柱脚の部材等は何によって決定しているか。	□平 12 建告 1456 号に定める構造方法					
		□許容応力度計算等					
3-8	ウナのエト	□評価機関による構造性能評価					
(0) 性脚切快走	番金の要点: ①柱脚を何に依拠して設計しているかを聞いている。						
	②「評価機関による構造性能評価」は、民間第三者機関による設	計方法の評価。					
	22) 露出形式柱脚の場合、アンカーボルト断面積と定着長さ、ベ	チェック箇所→	平	12 建告 1456 号 [鉄骨	造の柱の脚部を基礎に緊結する	構造方法の基準]	
- 1 (ースプレート厚さは告示の規定を満たすか。	□適合 □不適合→				楚に緊結する。ただし、許容応力度等	計算、保有水平耐
	審査の要点:			計算を行った場合は適用	用除外 。		
	①任意に柱脚を選び、 平 12 建告 1456 号第一 の規定を満たすか確認する。			露出形式柱脚は下記し	こより基礎に緊結すること。ただし	、,許容応力度計算を行った場合、「イ	、二、ホ及びへ」は
	23) 根巻き形式柱脚の場合、根巻き部分の高さ、根巻き部分に	チェック箇所→		用除外。			
2 2 2 2 2 4	配筋する主筋の本数・定着長さ・頂部の形状、根巻き部分の帯	□適合 □不適合→			1:柱の中心に対して均等。		
	筋は告示の規定を満たすか。 審査の要点:				座金+[ナット部分の溶接、ダブル		
	①任意に柱脚を選び、 平 12 建告 1456 号第二 の規定を満たすか	確認する。	/		^{분への定着長さ≧径の 20 倍、かった。}		
	24) 埋込形式柱脚の場合、鋼柱の埋込深さ、側柱と隅柱にあっ		_			コンクリートの破壊が生じないことを確	能心。
	ては U 字形補強筋の配筋、埋込部分の鉄骨のコンクリートかぶ	チェック箇所→		- [アンカーホルト宝断[、ベースプレートの厚≧	面積]/[柱最下端の断面積]≧20% >1.2x アンカーギルト祭	1	
	り厚さは告示の規定を満たすか。	□適合 □不適合→	-		· ·	カーボルトの縁端距離が次表を満たす	ナーレ
	審査の要点:			アンカーボルト径の		圧延縁、自動ガス切断縁、のこ引]
	①任意に柱脚を選び、平 12 建告 1456 号第三の規定を満たすか	確認する。		(mm)	緑の場合	き縁又は機械仕上げ縁等の場合	
3-8 (6)				<i>φ</i> ≦10	18 mm	16 mm	1
A) 告示の構造方法				10< φ ≦12	22 mm	18 mm	1
で柱脚詳細決定				$12 < \phi \le 16$	28 mm	22 mm	1
				16< φ ≦ 20	34 mm	26 mm	1
				20< φ ≦22	38 mm	28 mm	1
				22< φ ≦24	44 mm	32 mm	1
				24< φ ≦27	49 mm	36 mm	
				27< <i>φ</i> ≦30	54 mm	40 mm]
				30< φ	9 ø ∕ 5 mm	4 ø ∕ 3 mm]
							_
			=	根巻き形式柱脚			
					≧ 2.5x[柱幅の大きい方]		
						先端にフックを設ける。立上り主筋の	定着長さは次表の
			値」			<u>著効果を確かめた場合は適用除外。</u>	7
				定着位置		丸鋼]
				根巻き部分	2 5x φ	35x <i>ϕ</i>	

					基礎	40x φ	50x φ	
					φ:立上り主筋の径			
				ハ相	見巻き部分に令77条二号と	三号に規定する帯筋を配置。		
			令	77条二号と三号				
				= =	.号:主筋は帯筋と緊結。			
				Ξ	:号:帯筋径φ≧6mm、ピッラ	-≦15cm[基礎梁から柱の小径	その2倍以下の部分∶10cm] & 1!	5x[最細主筋の
				径	:]			
				三埋	込み形式柱脚			
				イ 柱	の埋込み深さ≧2x[柱の幅	の大きい方]		
				口側	柱と隅柱の柱脚の場合、谷	9mm 以上のU字形の補強筋	等で補強。	
				ハ塩	型込み部分の鉄骨に対する	コンクリートのかぶり厚≧鉄骨	の柱幅	
				1	ただし、令 82 条一号~三号	の構造計算(許容応力度計算	()を行った場合は適用除外。	
	25) 露出形式柱脚の場合、アンカーボルトの引張りとせん断に	チェック箇所→						
	対する検定比は 1.0 以下か。	口検定比は 1.0 以下 口否						
	審査の要点:							
	①任意に柱脚を選び、断面検定比が 1.0 以下であることを確認する。	。この確認は、旧大臣認定プログラムの場合、ワー	ーニ					
	ングがないことの確認に代えてよい。							
	26)露出形式柱脚の場合、ベースプレートの曲げに対する検定	チェック箇所→						
	比は 1.0 以下か。	口検定比は 1.0 以下 口否						
	審査の要点:							
	□前項で選んだ柱脚について、断面検定比が 1.0 以下であることを確 ワーニングがないことの確認に代えてよい。	赤 台、						
3-8 (6)	27) 露出形式柱脚の場合、ベースプレートを支えるコンクリート	チェック箇所→						
B) 許容応力度計算	こ生じる応力度はコンクリートの許容応力度を超えないか。	デェック園州→ □応力度≦許容応力度 □否						
等で柱脚の検定	審査の要点:							
	①ベースプレート下面のコンクリートに生じる圧縮応力について、許容応力以下かを確認する。							
	②隅柱の場合は、更にアンカーボルトからのせん断力により、コンジ							
	28) 根巻き形式柱脚および埋込形式柱脚の場合、応力伝達に	チェック箇所→						
	関する設計方針が記載されており、その内容が適切か。	□特に問題なし □不適切→						
	審査の要点:							
	①鉄骨柱部分から RC 造部分への応力の伝達をどのように考え設計しているかを見る。「2007 技解の付録 1-2」 にこれらの							
	設計の考え方が記載されている。							
	②根巻き形式柱脚では、根巻き部のRC造部分が曲げ降伏先行となっているかを確認する。							
	③埋込形式柱脚の場合、柱脚の終局曲げ耐力が鉄骨柱の終局曲げ耐力(軸力を考慮した全塑性曲げモーメント)を上回っているかを確認する。							
	29) 構造性能評価された方法による場合、評価機関の名称、評	□評価機関の名称→						
	価方法(製品)の名称、評価番号はなにか。	□評価方法(製品)の名称→						
		□評価番号→						
	審査の要点:							
3-8 (6)	①審査項目を記載する。							
C) 構造性能評価方	30)採用された柱脚の詳細は評定の条件を満足するか。	チェック箇所→						
法で柱脚詳細決定		□適合 □不適合→						
	審査の要点:							
	①任意に柱脚を選び、その詳細(ベースプレートの鋼種・寸法、アン							
	配筋等)が、鋼柱の鋼種・寸法及び柱脚の形式・固定度との関係で、 されている評価書のコピーを参照し、確認する。	、評価の安件を個だしているかを、博垣計算書に	何 ^公 门					
	3−9 基礎杭等計算書							
	1) 杭支持力(直接基礎の場合は地盤の支持力)の算定は、法	□法令に適合		平 13 国]告 1113 号[地盤杭の許容応力]度等と地盤調査方法]の関係部	分	
	令(令93条、平13国交告1113号)に従っているか。	杭の許容支持力算定式		第2 地	盤の許容応力度を定める方法			
3-9		□告示第5				れた地盤の改良体の許容応力度		
(1) 基礎杭の計算		□告示第6:評価機関等→				ず、地盤の許容応力度を定めるこ	方法	
書		地盤の許容支持力算定		-	一礎杭の許容支持力 - まはないの計算ませた。	- 麻椒の1のまやませる - #		
A) 杭及び地盤		□令 93 条 □告示第2(平板載荷試験、スウェーデン			ー∶支持ぐいの許容支持カ ニ -礎杭の許容支持カ(第5によら		·礎ぐいの引抜き方向の許容支持力	
		コーニュー コーニュー コーニュー コーニュー コーニュー		お○茶		ないカ法) ニ:基礎ぐいの引抜き方向の許容	支持力	

		□告示第3(セメント系固化材による改良 地盤の許容支持力) □告示第4(改良地盤の許容支持力:平 板載荷試験又は載荷試験)	第7 地盤アンカーの引抜き方向の許容応力度 第8 くい体又は地盤アンカー体に用いる材料の許容応力度
	審査の要点: ①この項は3-2, 6) でチェック済み	│□不適合→	
	2) 地盤柱状図、想定地盤断面図、地形図、配置図等に基づく敷地地盤の状況が、杭の支持力算定にかかる諸数値の設定に、適切に考慮されているか。 審査の要点:	□特に問題なし □不適切→	
	①この項は3-2, 5) でチェック済み		
	3) 杭(直接基礎の場合は地盤)の長期応力に対する検討は適切か。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→	
	審査の要点: ①任意に選んだ杭について、長期応力に関する設計をチェックす	న్న	
	4) 杭の短期水平力に対する検討に当たり、想定する地層構成、水平方向地盤反力係数が地盤調査資料に即しており、不適切なものはないか。	杭の応力解析方法: □特に問題なし □不適切→ 断面検定:チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→	2001 技解:基礎の耐震計算に関し、BCJ「地震力に対する建築物の基礎の設計指針」を参考として提示。 その章立ては下記: 1章(総則)、2章(地震時設計用外力:外カー般・杭基礎における基礎スラブ根入れ効果による水平力低減)、3章(直接基礎の設計)、4章(杭基礎の設計:鉛直力に対する検討・水平力に対する検討・杭体応力度の検討)、5章(杭体の許容応力度)、6章
	審査の要点: ①チェックすべきことは、(1) 応力解析方法(モデル化その他) ②短期応力に関する断面検定は、任意に選んだ杭についてチェッ		(基礎スラブと杭の接合部等の設計)、7章(地下外壁の設計)、8章(杭頭処理)
	5) 塔状比が4を超える建物の場合、地盤に生じる応力はその極限支持力以下か、また基礎杭及び地盤アンカーに生じる応力は材料強度から計算した耐力かつ地盤調査で求めた圧縮と引抜きに対する極限支持力以下か。	チェック箇所→ 地盤: □応力が地盤の極限支持力以内 □否 基礎杭及び地盤アンカー: □応力がこれらの圧縮と引抜きの極限支持力 以内 □否	平 19 告 594 号 第四 保有水平耐力の計算方法 五号 [塔状比>4]の建物の地盤等 [地盤に生じる応力]≤[地盤調査により求めた極限応力度に基づき計算した極限支持力] [基礎杭及び地盤アンカーに生じる応力] ≤[材料強度から計算した耐力] かつ[地盤調査で求めた圧縮と引抜きに対する極限支持力]
	審査の要点: ①任意の基礎等を選び、審査項目の通り確認する。		地盤等に生じる応力は、次のイ又は口のいずれかが作用するとして求める。 イ) Co≧0.3 の地震力 ロ) 保有水平耐力に相当する地震力
	6) 必要な位置で断面検定しているか(端部フェース位置、中央、断面変化のハンチ端など)。	□特に問題なし □断面検定欠落→	
	審査の要点: ①断面検定が必要な場所で、漏れなく検定をしているか。		
	7) 多段配筋の場合、主筋の重心位置 et は適切か。	チェック箇所→ □適切 □不適切	
	審査の要点: ①任意に多段配筋基礎ばりを選んで、dt をチェックする。		
	8) 設計用曲げモーメントと応力図が整合しているか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □チェック箇所→ □整合 □不整合	
3-9 (1)同 B)基礎梁	審査の要点: ①任意に基礎ばりを選んで、断面検定表の曲げモーメントと応力②	図上のそれが一致しているかどうか審査する。 付加曲げ)を考慮しているかに注意。	
	9) せん断設計の n 値は妥当か。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→	
	審査の要点: ①任意に基礎ばりを選択し、せん断設計が適切に行われているか	審査する。	
	10) 曲げとせん断に対する検定比はそれぞれ 1.0 以下か。	□ー貫計算プログラム使用の場合、エラーメッセ ージが無く正常終了。 □チェック箇所→ □検定比は全て 1.0 以下 □否→	
	審査の要点: ①断面検定表上で、基礎ばりの曲げとせん断に対する検定比が 1. を一貫計算で使用した場合、ワーニングがないことの確認に代え		4

	11) あばら筋の配筋が端部と中央部で異なる場合、中央部のせ	チェック箇所→					
	ん断設計は適正か。	□特に問題なし □不適切→					
	審査の要点:						
	①端部と中央部であばら筋の配筋が相異する基礎ばりがあった	こら、中央部のせん断設計の適否をチェックする。					
	12) 付着長さの検討、端部配筋のカットオフの検討に不適切なものはないか。図面の記載と整合するか。	チェック箇所→ 準拠資料名→ □特に問題なし □通し配筋としている □1次設計地震力に対しせん断ひび割れが生 じないことを確認している □不適切→					
	審査の要点: ①断面検定表で付着長さが、NOとなっているものがないか認 ②NOとなっている配筋のうち、通し配筋でないものについてする。 ③適切な処置は、以下の二つとする;(1) カットオフ長さの延地震力に対してせん断ひび割れが生じないことの確認 ④上記以外は「不適切」とする。	聞べる。 には、どのような処置をしているかを調べ、その適否を					
	13)検定に用いる断面のパラメータの数値と構造図の断面の記	チェック箇所→					
	載は整合しているか。	□整合 □不整合					
	審査の要点: ①任意のフーチングを選び、計算出力断面と構造図の断面が一						
3-9 (1) 同	14) 断面検定に際して、フーチングに作用する応力の種類・組合せに不適切なものはないか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→					
C) フーチング	審査の要点: ①任意のフーチングを選び、その断面設計用応力の組み合わせは適切かを確認する。						
	15) 上記の応力に対する検定比は 1.0 以下か。	□検定比は全て 1.0 以下 □否→					
	審査の要点: ①全てのフーチングについて、応力度が許容応力度を超えていないか確認する。						
	16) 断面検討用の荷重とその分布形に不適切なものはないか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→					
	審査の要点: ①任意に選んだ床版について、断面検討用の荷重とその分布形に不適切なものがないか審査する。						
	17) 端部境界条件の設定に不適切なものはないか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→					
	審査の要点: ①任意に選んだ床版について、床版各辺の詳細(連続する床版か、配筋はどうかなど)に応じ境界条件(固定、ピン、自由)が適正に設定されているか確認する。						
	18) スラブを介してせん断力を伝達させる必要がある場合、スラブの面内せん断耐力は十分か。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→					
	審査の要点: ①3-7, 11) で調べた「大きな吹き抜け」、「スキップフロア」の周辺部で、せん断力の伝達に関する検討をしているか。 ②検討をしている場合は、その適切性を審査する。 ③検討をすべき(かどうかの判断には、経験と勘が必要)であるのに、検討されていない場合は、「不適切→検討がなされていない」とする。						
	19) 外壁から2mを超えて突出する片持ちスラブの場合、地震 時上下動(鉛直震度≧1.0)を考慮しているか、その反力の処理 に不適切なものはないか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→					
	審査の要点:上下方向地震力については、3-6,17)でチェッ ①片持ちスラブの固定端側に、端部曲げモーメントなどを負担						
	20) 床版・屋根版にデッキプレート版を用いる場合、デッキプレート用鋼板の仕様、デッキプレート用鋼板と梁等との接合、防錆措置等は、法令(平14建告326号)に拠っているか。	□法令準拠□否→					
	審査の要点: ①設問に従い審査する。						

-	0.0 NETA-I DOTAL 2007-201-21-21-21							
	21) 断面検討用の荷重とその分布形に不適切なものはないか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→						
	審査の要点:	□特に向越なし □不適切→						
	番金の要点:①任意に選んだ小ばりについて、断面検討用の荷重とその分布形に不適切なものはないかを審査する。							
	②「不適切」とは、実際と相異する荷重条件が想定されている場合。							
3-9	22) 端部境界条件の設定に不適切なものはないか。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→						
3-9 (3) 小梁の計算書	審査の要点:		·					
\-, • /N ** HI 7T E	①任意に選んだ小ばりについて、端部境界条件の設定に不適切 み大梁のスチフナーに接合し、ピンと仮定する。	なものはないかを審査する。一般的には、小梁の)ウエブの					
	23) 外壁から2mを超えて突出する片持ち梁の場合、地震時上	チェック箇所→						
	下動(鉛直震度≥1.0)を考慮しているか、その反力の処理に不 適切なものはないか。	□特に問題なし □不適切→						
	審査の要点:							
	①片持ち梁の支持端側に片持ち梁の反力を受ける構造があるか。							
	②その構造は、反力を安全に躯体架構に伝達することができる: 24) 検定に用いる断面のパラメータの数値と構造図の断面の記							
	24) 検定に用いる断面のパラメータの数値と構造図の断面の記 載は整合しているか。	チェック箇所→ □整合 □不整合→						
	審査の要点:	<u></u>						
	①任意に選んだ部材について、審査項目を確認する。							
	25)検定する応力と許容応力度の対応に不適切はないか。	チェック箇所→						
		□特に問題なし □不適切→						
2.0	審査の要点:							
3-9 (4) 床面筋かい・屋	①任意に選んだ床面筋かい等について、審査項目を確認する。		<u> </u>					
根面筋かいの計算	26) 応力度は許容応力度以下か。	チェック箇所→ □特に問題なし □否→						
書	審査の要点:							
	①前項で選んだ部材について、許容応力度以下を確認する。							
	27)接合部は、スチフナー等を配置し、応力を有効に伝達できる	チェック箇所→						
	詳細となっているか。また、応力の過度な集中を生じない詳細と	テェック歯が→ □特に問題なし □不適切→						
	なっているか。 審査の要点:							
	番金の要点: ①任意に選んだ床面筋かい等の端部接合部について、接続する大梁・柱などに筋かいからの軸力を受けるスチフナー等が							
	配置され、これらの応力により局所的な変形が生じにくい詳細となっているか、また応力の過度な集中を生じない詳細と							
	なっているかを確認する。	T	<u> </u>					
	28)検定に用いる断面のパラメータの数値と構造図の断面の記 載は整合しているか。	チェック箇所→ □整合 □不整合→						
	審査の要点:							
	①任意に選んだ部材について、審査項目を確認する。							
	29) 検定する応力と許容応力度の対応に不適切はないか。	チェック箇所→						
		□特に問題なし □不適切→						
	審査の要点:		- 3// 6= /: *					
3-9	①間柱、耐風梁など任意の部材を選び、風圧力、構面外に作用す ン支承か固定か)に応じて、計算されているかを確認する。また							
(5) その他の部材・	30) 応力度は許容応力度以下か。	こ、快足りる計谷心刀及の選択に不適切はないが チェック箇所→	推成リタ。					
接合部の検定(間 柱、耐風梁、他)	,	□特に問題なし □否→						
11、111704末、116/	審査の要点:		1					
	①前項で選んだ部材について、許容応力度以下であることを確	認する。						
	31) 接合部は、スチフナー等を配置し、応力を有効に伝達できる	チェック箇所→						
	詳細となっているか。また、応力の過度な集中を生じない詳細と	□特に問題なし □不適切→						
	審査の要点:							
	①前項までに選んだ部材と架構との接合部について、部材端部		っにより局					
	所的な変形が生じにくい詳細か、応力の過度な集中を生じない	詳細かという観点でチェックする。	が別りまでに選んに部材と栄養との接合部について、部材端部の応力を栄養に伝達できる詳細が、作用する応力により局 でお変形が生じにくい詳細か、応力の過度な集中を生じない詳細かという観点でチェックする。					

伝達等、本体構造との関係)が記載され、その支持方式に応じた断面検討が適切に行われているか。その反力の処理は妥当か。 審査の要点: ①エレベーター塔、屋外階段について、設問にあるようなことに					
33) 面外力に対して、ALC版を用いた壁、コンクリートブロック造など重量の大きい間仕切り壁の安全性について検討され、その内容が適切か。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→ ぶある場合、面外に作用する地震力などに対して検討され	<u> </u>			
する検討が行われ、その内容が適切か。 審査の要点: ①屋上設置物は躯体構造に一体的に結合されているか。 ②屋上設置物からの反力に処理は、適切か。	チェック箇所→ □特に問題なし □不適切→				
1) 梁に関して、使用上の支障が起こらないことを、法令(平 12 建告 1459 号)に従って検討しているか。 審査の要点: ①スパンが梁せいの 15 倍以上の梁はないか。 ②その梁についてたわみをチェックしているか。 2) 床版に関して、使用上の支障が起こらないことを、法令(平 12 建告 1459 号)に従って検討しているか。 審査の要点: ①短辺方向支点間距離が版厚の 25 倍以上のデッキプレート床版に		第1 第2 一	次表の象 を建造 大き 大き 大き 大き 大き 大き 大き 大き 大き 大き	 件を満たす以外は、支障が起こらないことを確認のこと。 の部分 床のはり H14 国交告 326 号に規定するデッキプレート版(H19 国交告 621 号で床の梁 片持ち以外の床版 片持ちの床版 床のはり の厚さ(mm) Lx:床版の短辺方向の有効長さ(mm) D:梁のせい(mm こらないことを確認する方法と積載荷重による撓みの最大値(δ)を計算する。 裁荷重は令 85 条の表(は)の数値。 次式を満たすこと。 Cx δ ≤ 1/250 形増大係数は次表による。 構造の形式 変形増大係数 2 1 	条件式 D/L > 1/12 S追加) t/Lx > 1/25 D/L > 1/15 t/Lx > 1/30 t/Lx > 1/10 D/L > 1/10) L:梁の有効長さ(mm)
	た断面検討が適切に行われているか。その反力の処理は妥当か。 審査の要点: ①エレベーター塔、屋外階段について、設問にあるようなことに②その方針に副って、それらの各部分及び本体架構との接合部が33) 面外力に対して、ALC版を用いた壁、コンクリートブロック造など重量の大きい間仕切り壁の安全性について検討され、その内容が適切か。 審査の要点: ①コンクリートブロック壁など重量の大きい材料で作られた壁がているか。 34) 屋上に設置する機械設備等が建築構造に及ぼす影響に関する検討が行われ、その内容が適切か。 審査の要点: ①屋上設置物は躯体構造に一体的に結合されているか。②屋上設置物からの反力に処理は、適切か。 1) 梁に関して、使用上の支障が起こらないことを、法令(平 12 建告 1459 号)に従って検討しているか。 ②その梁についてたわみをチェックしているか。 ② たの梁についてたわみをチェックしているか。 ② たの梁についてたわみをチェックしているか。 ② たの梁についてたわみをチェックしているか。 ② たの梁についてたわみをチェックしているか。 審査の要点: ① 気がいまして、使用上の支障が起こらないことを、法令(平 12 建告 1459 号)に従って検討しているか。	伝達等、本体構造との関係)が記載され、その支持方式に応じた断面検討が適切に行われているか。その反力の処理は妥当か。	伝達等、本体構造との関係)が記載され、その支持方式に応じた断面検討が適切に行われているか。その反力の処理は妥当	伝達等、本体構造との関係)が記載され、その支持方式に応じた断面検討が適切に行われているか。その反力の処理は妥当 か。	田本田

4. 令82条の2の規定関係

			判定結果					
チェック項目	審査・判定事項	記載頁	審査・判定の経過	判定	法令の概要			
	1) 令82条の2の規定関係で、特別な調査・研究に基づき構造		特別な調査・研究の概要→		平 19 国交告 594 号 第三[層間変位の計算方法]			
	計算を行っている場合、その検討内容に不適切なものはない		特別な調査・研究の適切性;		一 層間変位の定義			
4-1 特別な調査・研	か。		□特に問題なし □不適切→		層間変位=「各階の上下の床版と壁又は柱とが接する部分の水平方向相対変位」の計算方向成分			
究に基づく構造計算	審査の要点:				上下の床版に接する全ての柱・壁について、層間変形角の検討を行うこと。			
	令82条の2の規定に関する特別な調査・研究は次の一つだり	け。ただ	し、この関係の調査研究が出てくる可能性は皆	無。	二 剛性率計算に用いる層間変位			
	①令82条の6第二号イに規定する剛性率の算出に係る層間変位の計算に関するもの(平19国告594号第3第二号)				[剛性率の算定に用いる層間変位]=[計算方向のせん断力に対して一様に変形すると仮定して計算した変位]			
	1) 応力計算書に記載された応力解析結果の層間変位から、階		│ │□法令準拠		ただし、特別な調査研究で層間変位を計算した場合は、適用除外。			
4-2 層間変形角	毎の最大層間変位を算出する方法が記載されているか。また、							
1 2 /8 (4) \$ (7)	その方法は、法令(平 19 国交告 594 号第三)に則っているか。		□否→	H19 技助 1335 号第 3.3				
4-3 層間変形角計	審査の要点:				①部材の中心間距離としての構造階高ではなく、通常の階高を用いる。			
算結果一覧表	①設問の通り、算出方法が平 19 国交告 594 号第三に則ってい	るか確認	ける。		②剛床仮定が成立しない場合、立体解析等の部材や構面の変形を独立に計算できる方法を用いる。この場合、層間変形			

		角は重心位置の層間変位を用いて算出する。
2) 層間変形角が、前項の最大層間変位を階高で除した数値と 整合するか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □チェックした階→ □整合 □不整合	
審査の要点: ①任意に選んだ階、方向についてチェックする。		
3) 層間変形角が 1/200 以下か。	□層間変形角は全ての階で 1/200 以下を満た す □否→	
審査の要点: ①各階各方向の層間変形角全てについてチェックする。 ②否の場合は、その層間変形角を記入する。		
4) 限界値に緩和値(1/120)を用いている場合、帳壁、内外装材、設備等と構造上主要な部分との接合詳細が層間変形に追随できるものとなっているか。	チェックした階→ □特に問題なし □不適切→	2007 技解 層間変形角の限界値を 1/120 に緩和できる構法 ①金属板、ボード類、その他これらに類する材料で仕上げられたもの
審査の要点: ①層間変形角が 1/200~1/120 の場合は、「建築物各部に著しい損 その内容が不適切でないことを確認する。	傷が生ずるおそれがないこと」を証明する文書が添作	②ALC パネルを用いた縦壁ロッキング構法、横壁カバープレート構法、縦壁スライド構法 つされ、

5. 令82条の3の規定関係

			判定結果		
チェック項目	審査・判定事項	記載頁	審査・判定の経過	判定	法令の概要
	1) 令82条の3の規定関係で、特別な調査・研究に基づき構造計算を行っている場合、その検討内容に不適切なものはないか。	-	特別な調査・研究の概要→ 特別な調査・研究の適切性; □特に問題なし □不適切→		
5-1 特別な調査・研 究に基づく構造計算	(2) 構造耐力上支障のある急激な耐力の低下が生ずるおそれの(平19 国告 594 号第 4 三号) (3) 冷間成形角形鋼管を構造耐力上主要な柱に用いる場合させるおそれのない構造計算の方法に関するもの(平19 国告(4) 塔状比が 4 を超える建築物において地震時の転倒が生(5) Ds の算出に関するもの(昭 55 建告 1792 号第 1) (6) Fes の算出に関するもの(昭 55 建告 1792 号第 7)	慮して れのない に、角 3 :594 号	計算した数値とすることができることに関い崩壊メカニズムの形成を確実にする構造 ド鋼管に構造耐力上支障のある急激な耐力 第4三号ロ) ことに関するもの(平19 国告 594 号第4표	方法に関するの低下を生じ	
	1) 構造計算プログラムで保有水平耐力を計算する場合、プログラムの名称・バージョン、大臣認定の有無、使用実績が記載されているか。 審査の要点: ①旧大臣認定プログラムを使用している場合でも、名称、バー	-3%-1	名称→ バージョン→ 認定の有無;□なし □あり→		
	2) その計算プログラムは、許容応力度計算と一貫しているか。	-232	ロー貫 口非一貫		
5-2 保有水平耐力の	- 1 17年一目の場合、7 仏社社に係る社量人ガナークを主し書する	ニックす	<u> </u> - る必要がある。		
計算 基本方針 (1)解析方法	3) 保有水平耐力計算に用いる解析法の名称が記載されている		□荷重増分法 □その他の方法→		
(17 13+1/17)	審査の要点: ①荷重増分法か、節点振り分け法か、極限解析法か。				
	4)解析法での部材(柱、梁、筋かい、床等)の取り扱い方法(置換モデルの種類、曲げ・せん断・軸の各変形に対する変形モデルの種類)が記載され、それらに不適切なものはないか。		取り扱い方法の記載;□あり □なし □特に問題なし □不適切→		
	審査の要点: ①設問のとおりチェックする。 ②取り扱い方法の記載がない場合は、プログラム取扱説明書の	の該当部	『分のコピー、または追加説明書の提出を	要求する。	

	5) 曲げ降伏ヒンジの位置は、どこに設定しているか。	ヒンジの位置:ロフェース 口剛域端 口節	
		点□その他→	
		上記設定の妥当性:□適切 □不適切→	
	審査の要点: ①曲げ降伏ヒンジの発生位置をどこにするかについての方針とその	妥当性をチェックする。	
	6)保有水平耐力計算に用いる地震力は、一次設計に用いるものと整合するか。	□整合 □不整合→	
	審査の要点: ①1 次設計と2次設計の地震力分布は一致させるのが原則。整合しる②増分解析によって保有水平耐力を求めている場合は、次項で審査		
	7) 荷重増分解析で保有水平耐力を計算する場合、地震力の高さ方向の分布形は Ai 分布か。地震力の高さ方向の分布形を必要保有水平耐力分布とする場合、崩壊系等が法令(平 19 国交告 594 号第四)に規定する条件を満たすか。	地震力の高さ方向分布形; □ Ai 分布 □必要保有水平耐力分布 後者の場合; □ 前壊系等が法令の条件を満たし分布形と して適切 □満足せず不適切→	平 19 国交告 594 号 第四[保有水平耐力の計算方法] 二 増分解析で保有水平耐力を計算する場合の水平力分布形 層せん断力分布が Ai 分布に従う水平力分布形を原則とする。 次のいずれかに該当する場合、層せん断力分布が Ai・Ds・Fes 分布に従う水平力分布形を用いることができる。 イ Ai 分布を用い増分解析し、架構の崩壊系が全体崩壊系となる場合。 ロ Ai 分布を用い増分解析し、架構の崩壊系が部分崩壊系又は局部崩壊系となり、かつ、未崩壊の部分が梁端部にヒン
	審査の要点: ①平 19 国交告 594 号第四に照らして審査する。		ジ(ただし、最上階の柱頭と、最下階の柱脚にヒンジは可)となる場合。 ハ 特別な調査・研究で層せん断力分布が Ai・Ds・Fes 分布に従うことを確かめた場合。
	8) 剛床仮定が成立しない床構造・屋根構造の場合、その取り扱	取り扱いの概要→	
	い方針が記載され、内容は適切か。	□特に問題なし □不適切→	
	審査の要点: ①内容の適切性については、以下の点に着目して審査する。 ・架構モデルに見合った崩壊メカニズムが定義されていること ・架構の立体的挙動を勘案して保有水平耐力を計算できる解析手 ・部材及び部材接合部が靱性を保持しつつ挙動する範囲が明確に		
	9) 1次設計で立体フレームモデル、2次設計で疑似立体または 平面フレームモデルとする場合、2次設計で立体架構としての地	□特に問題なし	
	震時挙動の影響を評価しているか。また、その内容に不適切な ものはないか。	□不適切→	
	審査の要点: ①1 次設計と 2 次設計でモデルが相異する場合は、直交方向架構の ②その違いに関して設計者が適切な配慮(説明)をしている場合は その理由を記入する。		
5-2	10) 基礎の引き抜き耐力と圧縮耐力に関する考え方に不適切な ものはないか。	□特に問題なし □不適切→	
(2)モデル化の考え 方			
	11)基礎バネの設定根拠が記載されているか。バネ値が1次設計用のものと整合しており、不適切なものはないか。	□基礎バネ設定に準用した資料名→ 1次設計と2次設計のバネの整合; □整合 □不整合→ バネの評価; □適切 □不適切→	平 19 国交告 594 号 第二[応力計算] 一 応力計算の基本仮定 ロ 基礎又は基礎杭の変形を考慮する場合、基礎又は基礎杭の接する地盤が弾性状態であることを確認。
	審査の要点: ①保有水平耐力を求めるときに、基礎バネを設定している場合は、 ることを確認する。 ②一致していれば「適切」とし、不一致の場合は「不適切→1 次設	当該バネが 1 次設計において設定したものと一致して	
	12) 上記 8)から 11)のモデル化に疑問がある場合、構造上安全側の対応策がとられているか。	上記 8) から 11) が「不適切」の場合; □設計者の対応策は構造上安全側の対応策 である □否→	
	審査の要点:		
5-2	13) 保有水平耐力の決定条件が記載され、その内容が法令(平 19 国交告 594 号)に則っているか。否の場合、その根拠が示され、内容に不適切なものはないか。	保有水平耐力の決定条件; □法令に適合 □不適切→	平 19 国交告 594 号 第四 保有水平耐力の計算方法 一 保有水平耐力を計算するときの崩壊系は次のいずれかとする。 イ:全体崩壊系 ロ:部分崩壊系 ニ:局部崩壊系
の決定条件	審査の要点: ①崩壊メカニズムに達しないときは、設計者は保有水平耐力を定義 ②設計者が保有水平耐力を定義した時は、それが不適切でないか審		

5-3 部材の終局強 度一覧	1) 全架構の部材の終局強度が記載されているか。その数値に 不適切なものはないか。 審査の要点: ①全架構の部材の終局強度が記載されていることを確認	□全架構の部材の終局強度が記載されている □一貫計算プログラムにより自動計算 □未記載の部材がある→ 数値の妥当性;確認した部材名称→ □適切 □不適切									
の算定 (1) 崩壊メカニズム	②終局強度の数値は、抜き取りで確認する。 1) 終局時の塑性ヒンジの発生状況はどのようなものか。 審査の要点: ①平19 技助 1335 号 3.4 に準じて、崩壊メカニズム形成が追え②増分解析による場合、層間変形角が 1/50 を超えても崩壊メカニズムを推測してもよい。 2) 柱に冷間成形角形鋼管を用いる場合、崩壊メカニズムの判定等は、法令(平19 国交告 594 号)に従っているか。 ①BCP, BCR を柱に用いる場合の全体崩壊形の条件:1階柱脚と最上階柱頭を除く全ての階の床位置で、∑ Mpc ≧ ∑ min(1.5Mpb,1.3Mpp) ②STKR を柱に用いる場合の全体崩壊形の条件:1階柱脚と最上階柱頭を除く全ての階の床位置で、∑ Mpc ≧ ∑ 1.5Mpb	•	崩壊メ	(1)「JIS G(Σ Mpc かつ、 [地震 ただし (2)「JIS G(階の全 Σ Mpc Mpc, Mpc, Mpc, Mpc, Mpc, Mpc, Mpc, Mpc,	情間成形角部 G3466(一系 M 1.5 ∑ M I階の柱の脚 、内ダイアで G3466(一般 C3466(一般 Mpp:そこ 次の場合の 力階の場合形 大の場合形	形鋼管(厚さ≧6mmに k構造用角形鋼管)-20	006」に規定する角形れぞれ、柱、梁の材と。 (内ダイアフラム形式式の場合、乗数は[1. 2006」に規定する角形でと。 、柱梁接合部に生じの式に適合しない階を次表の低減係数で	鋼管(STKR) 端に生じうる の場合、1.3) 4]。 ジ鋼管(STKR) うる最大の曲 に設けた角形	の柱の柱梁接合語最大の曲げモーメに対して、許容応以外の角形鋼管の はサースとは、 は外の角形鋼管の はモーメント が鋼管の柱の材端	部は下記を ント 力度計算を の柱がある 、最上階の	満たし、 を行う。 ら階ごとに、その O角形鋼管の柱
	審査の要点: ①設問の通り審査する。			ロール成形	その他、断	、保有水平耐力の計算 面の全てを冷間成形が 面の一部(コーナー部)	ロエしたもの	ラム	『イアフラム形式 ・を落とし込む形式 0.8 0.85		左記 以外 0.75 0.8
5-4 (2)部材種別図	3) 柱と梁の場合は板要素の幅厚比、筋かいの場合は有効細長 比に応じた部材種別が法令(平19国交告596号)に則り、設定されているか。 審査の要点: ①柱、梁、筋かいについて、抜き取りで部材種別の判別が適工			一 筋かいの種別 BA: λ二 柱・梁の程イ)炭素鋼(種別	種別 ≦495/√F 値別 の種別毎の フラン		390/√F 又は 1980 の数値。ステンレス 柱:角形鋼管	鋼:省略。 柱:円形	鋼管 フラン	梁:H 形 _ン ジ	ウエブ
5-4 (3) Ds 值	②柱・梁の幅厚比に関しては、「断面のせい」、「幅」の取り方4) Ds は、柱・梁群の種別等、筋かい群の種別とβu(保有水平耐力時の筋かい群のせん断力負担率)に応じて、法令(平 19 国交告 596 号)に則り、設定されているか。 審査の要点: ①設問どおり審査する。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □法令に適合 □不適切→		FA FB FC FD:FA~ (1) FC と (1) FC と (1) F と (1) 解かい 種別 A B C つ) イ) に該 の De 筋かい。	9.5√(23 12√(23: 15.5√(2	5/F) 43√(235/F) 5/F) 45√(235/F)	33√(235/F) 37√(235/F) 48√(235/F) 48√(235/F) (Tによる。 「無く、FC がある場合 (及び梁の接合部が、) (D.2 アA (D場合以外) ある (アA (Dの場合) (Dの場	保有耐力接合 =[BA の筋かし いは =[FA の柱水 ^፯	が 9√(23 が 11√(2) 5/F) 15.5√(2 15.5√(2) 15.5√(2) 15.5√(2) 15.5√(2) 15.5√(2) 15.5√(2) 16.5√(2) 17.2	5/F) 35/F) 235/F) つ。 黄補剛の場	60√(235/F) 65√(235/F) 71√(235/F)
5-5 保有水平耐力 の算定	1) 全架構の保有水平耐力時ヒンジ図があるか。	 □全架構のヒンジ図あり □欠落あり→									

(1)保有水平耐力時 ヒンジ図	審査の要点: ①保有水平耐力時の塑性ヒンジ発生状況等を全架構について確認	なする。欠落している架構がある場合、その名称を記述					
	2) 全架構の保有水平耐力時(あるいは Ds 算定時)の部材応力 が記載されているか。	□全架構の記載あり □欠落あり→					
	審査の要点: ①全架構の保有水平耐力時部材応力が記載されていることを確認	なする。欠落している架構がある場合、その名称を記述	載する。				
5-5 (2)保有水平耐力時	3) 保有水平耐力時(あるいは Ds 算定時)の部材応力は部材の 終局強度以下となっているか。	□一貫計算プログラム使用の場合、エラーメッセージ等が無く正常終了。 □全部材の応力はその終局強度以下 □否→					
部材応力	1 ※ 本 / / 田 占 ·						
	4) 各方向の鉛直部材のせん断力の合計は、保有水平耐力と一致するか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 チェックした階→ 方向→ □一致する □否→せん断力の合計= 保有水平耐力=					
	審査の要点: ①任意階、任意方向についてチェックする。						
	5) Fes の値の算定に際して、偏心率の算定根拠が示され、その 内容が床構造(剛床仮定の適否)に整合するか。	□特に問題なし □不整合→		平 19 告 594 号 第五 [剛心周りのねじり剛性(K _R)の計算方法] K _R = Σ(Kx Y ²)+Σ(Ky X ²), Kx:部材の張り間方向の剛性、Ky:部材の桁行方向の剛性			
	審査の要点: ①3-7 5)の項で剛床仮定の適用が適切か否かは確認済み。剛床の 計算しているかを確認する。剛床仮定が成立しない場合は、保有		Y: 剛心と部材位置の桁行方向の距離、X: 剛心と部材位置の張り間方向の距離 特別の調査研究により剛心周りのねじり剛性を計算した場合、適用除外。				
	6) Ds、Fes、Qud、Qunの値に計算の誤りはないか。	□一貫計算プログラムにより自動計算 □チェックした階→ 方向→ □適切に計算 □誤りがある→		昭 55 建告 1792 号[Ds·Fes の算出基準] 第七 [Fes の算出方法] Fes=Fs Fe ただし、剛性率及び偏心率と形状特性との関係を適切に評価した場合は、その算出による。			
	審査の要点: ①設問のとおり審査する。		Fs = 1.0(Rs≧0.6), Fs = 2.0 − Rs/0.6(Rs<0.6) Fe = 1.0(Re≦0.15), Fe∶線形補間(0.15 < Re < 0.3), Fe = 1.5(Re≧0.3)				
5-5 (3) Qu と Qun の比較	7) Qu/Qun は 1.0 以上か。	□ー貫計算プログラム使用の場合、エラーメッセージが無く正常終了。□Qu/Qun は全ての階で 1.0 以上である□否→					
	審査の要点: ①全階、全方向で1以上を確認する。1.0 に満たない階がある場合 ログラムを一貫計算で使用した場合、ワーニングの無いことを確						
	8) Qu/Qun は正負両方向に関して判定されていること。一方向 のみの場合には、根拠が記載され、その内容に不適切なものは ないか。	□正負両方向に関して判定されている □一方向のみ □特に問題なし □不適切 理由→					
	審査の要点: ①設問のとおり審査する。						
5-6 保有水平耐力	1) 各層の荷重変形曲線は、最終勾配がほぼフラットになっているか。	曲線の最終勾配;□ほぼフラット □否→					
の検証 (1)荷重変形曲線	審査の要点: ①「フラット」とは、さらに変形を増大させた場合に予測されるないだろうと思われる状態に至っていれば、ほぼフラットになっ						
F- 6	2) FD 部材が FA~FC 部材に混在する場合、その耐力と変形 適合に関する取り扱い方針が記載され、その内容が妥当か。	FD 部材が FA~FC 部材に混在する場合の取り 扱いの概要; □特に問題なし □不適切→					
5-6 (2)保有水平耐力時 の部材状態	審査の要点:						

	した後、水平変形を増大させるに際して、この部材を取り去るの部材により、FD部材が支えていた自重を支えることができ					
	5-7 部材の接合条件に関する検討					
5-7 (1) 柱梁接合部の仕 口部	1) 部材ランクが FA, FB または FC の場合、柱梁接合部の仕口 部は保有耐力接合となっているか。 否の場合、Ds を求める際に、柱および梁の部材群としての種 別をDとしているか。 審査の要点: ①任意の部材を選び、法令(昭 55 建告 1792 号)に準じて審査	チェック箇所→ □保有耐力接合である □否 □種別をDとしている □不適合→	昭 55 建告 1792 号[Ds·Fes の算出基準] (=平 19 国交告 596 号 改正) 第三 三号イ(1): 筋かいの端部の接合部が昭 55 建告 1791 号第二第二号に適合(軸部降伏に対し接合部が破断しない) (2): 柱及び梁の接合部が昭 55 建告 1791 号第二第七号に適合 ①柱、梁またはこれらの接合部が局部座屈、破断等で急激な耐力低下がないこと。 ②柱脚と基礎との接合部がアンカーボルト破断、基礎の破壊等で急激な耐力低下がないこと。			
5-7 (2)梁の継ぎ手部	2) 部材ランクが FA, FB または FC の場合、梁継ぎ手部は保有耐力接合となっているか。 否の場合、 Ds を求める際に、柱および梁の部材群としての種別をDとしているか。 審査の要点: ①任意の継ぎ手部を選び、法令(昭 55 建告 1792 号)に準じて	チェック箇所→ □保有耐力接合である □否 □種別をDとしている □不適合→	2007 技解 [保有耐力接合] ①筋かい A ₃ σ _u ≧ αA _g F、 α=1.2(炭素鋼) 1.5(ステンレス鋼)、 σ _u :引張り強さ ②柱と梁の仕口部と継ぎ手部 [仕口部(継ぎ手部)の破断耐力]≧ α[保有水平耐力時の作用応力 M] 部位 作用応力 炭素鋼 ステンレス鋼 400N 級 490N 級 490N 級			
5-7 (3)柱の継ぎ手部	3) 部材ランクが FA, FB または FC の場合、柱継ぎ手部は保有耐力接合となっているか。 否の場合、 Ds を求める際に、柱および梁の部材群としての種別をDとしているか。 審査の要点: ①任意の継ぎ手部を選び、法令(昭 55 建告 1792 号)に準じて	チェック箇所→ □保有耐力接合である □否 □種別をDとしている □不適合→	- 仕口 曲げ、 1.3 1.2 1.6 1.6 継ぎ手 曲げ、せん断 1.3* 1.2* 1.5 1.5 *印:継ぎ手が塑性化領域にある場合、それぞれ 1.3M, 1.2M の替わりに 1.2Mp, 1.1Mp を設計曲げモーメントとして良い。			
5-7 (4)筋かい 端部接合部	4) 部材ランクが FA, FB または FC の場合、端部接合部は保有耐力接合となっているか。 否の場合、Ds を求める際に、柱および梁の部材群としての種別をDとしているか。 審査の要点: ①任意の端部接合部を選び、法令に準じて審査する。	チェック箇所→ □保有耐力接合である □否 □種別をDとしている □不適合→				
	5) 構造形式(露出形式、根巻き形式、埋込形式)に応じた終局 耐力を算出しているか。 審査の要点: ①任意の柱脚を選び、2007 技解及び建築学会「鋼構造接合部設計	チェック箇所→ □特に問題なし □不整合→ 計指針」によって審査する。				
5-7 (5) 柱 脚	6)露出形式の柱脚で1階の柱の種別が FD 以外の場合、柱脚と基礎の接合は保有耐力接合としているか。否の場合は、1階の柱群の種別を D として Ds を算定しているか、または1階の Ds を柱群の種別から求まる値+0.05 としているか(ただしアンカーボルトの伸び能力があること)。	チェック箇所→ □保有耐力接合 □否 上記で「否」の場合、 □1階の柱群の種別 D として Ds 算定 □1階の Ds を「柱群の種別から求まる Ds 値 +0.05」(ただしアンカーボルトの伸び能力がある こと) □不適切→				
	審査の要点: ①前項で選んだ柱脚について、2007技解に示された露出形式柱 場合(保有耐力接合とならない場合)、1階の柱群の種別をDと ②アンカーボルトの伸びの有無は、[ネジ部の有効断面積]x[引張 の数値で判断する。切削ネジの場合 0.7 以下、転造ネジの場合 0	して Ds を算定しているかを確認する。 強さ]と[軸部の断面積]x[F 値]の大小、あるいは材料の降伏比				
5-7	7) 部材ランクが FA, FB または FC の場合、梁の横補剛は保有耐力横補剛となっているか。 否の場合、その部材の種別をDとしているか。	チェック箇所→ □保有耐力横補剛である □否 □種別をDとしている □不適合→	昭 55 建告 1792 号[Ds·Fes の算出基準] (=平 19 国交告 596 号 改正) 第三 三号イ(3): 梁の横補剛が十分で急激な耐力低下のおそれがない場合(ないこと) 2007 技解 [保有耐力横補剛] ①梁全長に渡り均等間隔配置 400N 級の炭素鋼の梁: λy≦170 + 20 n 490N 級の炭素鋼の梁: λy≦130 + 20 n λy: 梁の弱軸に関する細長比②主として梁端部に配置 梁の曲げモーメントに乗じる安全率 α 400N 級の炭素鋼の梁: α=1.2、490N 級の炭素鋼の梁: α=1.1 配置の基準 400N 級の炭素鋼の梁: (Lb h)/Af ≦250 かつ Lb/iy≦65 490N 級の炭素鋼の梁: (Lb h)/Af ≦200 かつ Lb/iy≦50 Lb: 梁の補剛間隔 h: 梁のせい Af: 梁の圧縮フランジ面積 iy: 梁の弱軸回りの断面二次半径 Myに満たない範囲の補剛は、AIJ 鋼構造設計規準による。			
	審査の要点: ①任意に該当する梁を選び、技術基準解説書によって横補剛間隔					

6. 令82条の4の規定関係

チェック項目	審査・判定事項	判定結果			
		記載頁	審査・判定の経過	判定	法令の概要
6-1 使用構造材料 一覧表	1)屋根ふき材及び屋外に面する帳壁にガラスを使用している場合、ガラスの種類が記載されているか。		口該当なし 口記載あり 口記載なし		平 12 告 1458 号[屋根ふき材と屋外に面する帳壁の風圧に対する構造計算の基準] 1項 屋根ふき材と高さ 13m 超の建物の屋外に面する帳壁 (13m 以下の階にあるものは除く)の風圧に対する構造計算の基
	審査の要点: ①設問のとおり審査				── 準
6-2 荷重外力計算 書	1) 屋根ふき材及び屋外に面する帳壁に対する風圧力が、法令 (平 12 建告 1458 号)に従い、設定されているか。		□該当なし □法令に準拠し適正に設定 □不適正→		- 二 帳壁に使用するガラスの許容耐力 2項 屋根ふき材に対するピーク風力係数 C ₊ 3項 屋外に面する帳壁に対するピーク風力係数 C ₊
	審査の要点: ①設問のとおり審査				
6-3 応力計算書 6-4 屋根葺き材等 計算書	1) 前項の力によってガラスに生じる力が許容耐力を超えないことを確かめているか。		チェック箇所→ □確かめている □確かめていない		
	審査の要点: ①設問のとおり審査				